
Hochgenauer strömungsorientierter Mehrwinkel-Remissionssensor

5 Die Erfindung betrifft eine dreidimensionale Strömungszelle zur Ausrichtung von nicht isometrischen Partikeln in einer flüssigen Probe in zwei Achsen, ein Verfahren zur Ausrichtung von nicht isometrischen Partikeln in einer flüssigen Probe, die Verwendung einer dreidimensionalen Strömungszelle zur Ausrichtung von nicht isometrischen Partikeln in einer flüssigen Probe in zwei Achsen, einen Remissionssensor aufgebaut aus einer
10 optischen Einheit, einer Probenanalyseeinheit und einer System-Kontrolleinheit sowie ein Verfahren zur Messung der Remission einer flüssigen Probe enthaltend nicht isometrische Partikel und die Verwendung eines Remissionssensors zur Messung der Remission einer flüssigen Probe, enthaltend nicht isometrische Partikel, bevorzugt einer flüssigen Probe in Form einer flüssigen Pigmentpräparation enthaltend nicht isometrische Partikel, in
15 verschiedenen Verfahrensstufen während der Herstellung, Weiterverarbeitung und Anwendung der Probe, bevorzugt der flüssigen Pigmentpräparation.

Die Bestimmung der Remission von streuenden Präparationen wie flüssigen Proben, die Partikel enthalten (Dispersionen), ist eine wesentliche Qualitätsprüfung. Gemäß dem Stand
20 der Technik wird die Bestimmung der Remission mit Einwinkel- und Mehrwinkel-Farbmessgeräten vorgenommen, nachdem aus diesen Präparationen eine feste Oberfläche gebildet wurde.

Typische flüssige Proben, die Partikel enthalten, sind flüssige Pigmentpräparationen. Bei
25 der Herstellung von flüssigen Pigmentpräparationen wie Lack- oder Emaillemischungen, Pigmentpasten, Weißabmischungen oder anderen Farbmischungen ist eine reproduzierbare Farbe und Deckkraft der Mischungen wesentlich. Diese Reproduzierbarkeit wird durch regelmäßige Produktkontrolle bei der Herstellung der flüssigen Pigmentpräparationen entweder visuell oder mit Hilfe spektroskopischer Methoden gewährleistet. Gemäß dem
30 Stand der Technik erfolgt die Kontrolle durch Mischen der gewünschten Farbmischungen, Aufbringen auf ein Substrat und Trocknen, Härten oder Einbrennen und anschließende Analyse der erhaltenen farbigen Schichten. Dieses Verfahren ist zwar genau, jedoch sehr zeitaufwendig.

35 Eine wesentliche Zeitersparnis und zum Teil bessere und reproduzierbarere Ergebnisse können dadurch erzielt werden, dass die Messung direkt an den flüssigen Pigmentpräparationen erfolgt, so dass ein Aufbringen von farbigen Schichten auf ein

Substrat und anschließendes Trocknen der Schichten nicht erforderlich ist. Die Remissionsmessung an flüssigen Produkten hat einen zusätzlichen Anwendungsbereich, da auch bei „sonstigen“ Produkten, die nicht unmittelbar für die Erzeugung von Oberflächen (als Beschichtung oder Oberfläche eines Bauteils) bestimmt sind, aus der Remission
5 spezielle Produkt- und Prozesseigenschaften ermittelt werden können, und die in Bezug auf den dispersen Zustand (z.B. PGV (Partikelgrößenverteilung), Form, Konzentration) oder auf Materialeigenschaften (z.B. Brechungsindex, Kristallmodifikation, chemische Zusammensetzung) interpretiert werden können.

10 Grundsätzlich sind für diese Aufgabe alle kommerziellen Farbmessgeräte geeignet. Jeder in Remission arbeitende VIS-Sensor (VIS = visible, d.h. Bereich des sichtbaren Lichts von 380 nm bis 800 nm) ist ebenfalls dazu geeignet.

So betrifft EP-A 0 472 899 eine photometrische Messeinrichtung zur Messung des
15 Dämpfungsgrades bei der Lichtausbreitung in dispersen Systemen. Diese Einrichtung ist aus einer durchströmbaren Küvette für die zu untersuchende Probe mit mindestens einer seitlichen Öffnung zum optischen Anschluss mindestens eines Lichtwellenleiters aufgebaut. Von einer Lichtquelle führt eine Lichtwellenleiterverbindung an das Innere der Küvette mit der zu untersuchenden Probe und von dort zu einem Lichtdetektor zur Erzeugung eines
20 Messsignals. Eine direkte Lichtwellenleiterverbindung führt von der Lichtquelle direkt zum Lichtdetektor zur Erzeugung eines Referenzsignals. Des weiteren umfasst die photometrische Einrichtung ein an den Lichtdetektor angeschlossenes Auswertegerät.

WO 98/16822 betrifft ein Analysesystem zur Analyse der physikalischen Eigenschaften von
25 Lacken, Pigmentpasten oder ähnlichen Systemen, das aus einer Vorrichtung zur Ausbildung eines Films der Lacke, Pigmentpasten und ähnlichen Systemen mit einer spezifischen Dicke, einer Lichtquelle zum Bestrahlen des zu untersuchenden Lacks oder der zu untersuchenden Pigmentpaste oder ähnlichen Systemen aufgebaut ist, wobei eine Wechselwirkung zwischen dem Licht und dem Lack, der Pigmentpaste oder ähnlichen
30 Systemen auftritt, wobei ein Messsignal erzeugt wird; und einer Vorrichtung zur Aufnahme des Messsignals sowie einem mit der Vorrichtung zur Aufnahme des Messsignals verbundenen Detektor aufgebaut ist.

Die prioritätsältere deutsche Anmeldung mit dem Aktenzeichen 103 30 641.2 betrifft einen
35 Remissionssensor (Ausführungsform (I)), aufgebaut aus

a) einer optischen Einheit (A), die

- aa) eine Lichtquelle (Aa) in Form einer Lampe, und
- ab) eine Faseroptik umfassend Lichtwellenleiter (Ab), wobei mindestens ein Lichtwellenleiter ein Referenzleiter ist, umfasst,

b) einer Probenanalyseeinheit (B), die

- ba) ein Messfenster (Ba), und
- bb) eine Probenanalysezelle (Bb),

umfasst,

wobei auf einer Seite des Messfensters die optische Einheit angeordnet ist und auf der anderen Seite des Messfensters die Probenanalysezelle angeordnet ist, indem diese so an das Messfenster angepresst ist, dass ein Spalt zwischen Messfenster und Probenanalysezelle gebildet wird, den eine zu messende Probe in Form einer flüssigen Pigmentpräparation durchqueren muss, wobei bei der Durchquerung des Spalts eine erhebliche Scherung der Probe erfolgt,

und

- c) einer System-Kontrolleinheit (C) umfassend Detektoren (Ca) zur Aufnahme von Messdaten und ein daran angeschlossenes Auswertegerät (Cb),

wobei mindestens eine Lichtwellenleiterverbindung von der Lichtquelle (Aa) zu dem Messfenster (Ba) und von dem Messfenster (Ba) weiter zum Detektor (Ca) geführt wird, zur Erzeugung eines Messsignals (Remission des Produkts), und mindestens eine Referenzleiterverbindung direkt von der Lichtquelle (Aa) zum Detektor (Ca) oder vom Messfenster (Ba) zum Detektor (Ca) geführt wird, zur Erzeugung eines Referenzsignals (interner Reflex).

Dieser Remissionssensor zeichnet sich durch eine hohe Messgenauigkeit aus und stellt geeignete Messdaten zur Ermittlung der Farbe und Deckkraft von flüssigen Pigmentpräparationen bereit.

Die im Stand der Technik bekannten Analysesysteme eignen sich zur Remissionsmessung von konventionellen flüssigen Proben mit isometrischen (d.h. gleichmäßigen) Partikeln, wie

konventionelle Lacke, Uni-Lacke, d.h. Lacke, worin zu dem in der Regel (aber nicht zwingend) transparenten Bindemittel des Lacks Farbmittel, z.B. organische oder anorganische Pigmente, als Lackkomponenten zugegeben werden zur Erzielung dekorativer Farbeffekte, mit isometrischen Pigmenten bzw. isometrischen sonstigen Partikeln.

5

Zusätzlich können mit Effektpigmenten als ergänzende Lackkomponenten weitere optische Effekte hervorgerufen werden. Gemäß der vorliegenden Anmeldung umfasst die Gruppe der Effektpigmente Metallic-Pigmente und (die eigentlichen) Effektpigmente, z.B. Interferenzpigmente. Solche Lacke werden als Effekt-Lacke bezeichnet. Ein metallischer Spiegeleffekt kann mittels Metallic-Pigmenten, z.B. plättchenförmigen Aluminiumflittern, erzeugt werden. Interferenzeffekte sind mittels so genannter Interferenzpigmente erzielbar. Dieses sind meist plättchenförmige Partikel aus praktisch transparentem Rumpfmateri-
10 al, z.B. Glimmer, mit einem Brechungsindex in der Größenordnung der umgebenden Bindemittelmatrix, wobei die Außenflächen mit einer optisch sehr hoch brechenden Beschichtung, z.B. aus Metalloxiden, ausgestattet sind. Sind einem Lack (im Allgemeinen neben den Farbmitteln) Metallic-Pigmente und/oder Effektpigmente zugegeben, so entstehen auf einen Betrachter (gewünschte) Effekte mit beachtlicher Anisotropie. Abhängig von der Betrachtungsrichtung variiert nämlich der Helligkeits- und Buntheitseindruck (goniochromatischer Effekt). Im Falle von Effektpigmenten tritt eine
15 Variation des Farbtons hinzu. Die optischen Eigenschaften, insbesondere die Remission von flüssigen Proben solcher Effekt-Lacke, also Lacke, die nicht isometrische Partikel enthalten, sowie anderer flüssiger Proben, die nicht isometrische Partikel enthalten, sind somit abhängig von der Orientierung dieser nicht isometrischen Partikel in der flüssigen Probe.

25 Für korrekte, reproduzierbare Messungen, insbesondere Remissionsmessungen, von flüssigen Proben, die nicht isometrische Partikel enthalten, ist somit eine Ausrichtung der Partikel vor der Messung erforderlich. Bei nadelförmigen Partikeln genügt grundsätzlich eine Ausrichtung in einer Achse. Für eine korrekte Messung von Proben, die plättchenförmige Partikel enthalten, z.B. Metallic-Pigmente und/oder Effektpigmente, ist
30 eine Ausrichtung in zwei Achsen erforderlich. Bei den im Stand der Technik bekannten Analysesystemen für flüssige Proben enthaltend Partikel erfolgt eine solche Ausrichtung der Proben nicht.

Aufgabe der vorliegenden Anmeldung ist daher die Bereitstellung eines Analysesystems zur
35 Messung, insbesondere Remissionsmessung, von flüssigen Proben, die nicht isometrische Partikel enthalten, sowie die Bereitstellung einer Vorrichtung zur Ausrichtung von nicht

isometrischen Partikeln in einer flüssigen Probe, insbesondere in einer flüssigen Pigmentpräparation.

5 Diese Aufgabe wird gelöst durch eine dreidimensionale Strömungszelle zur Ausrichtung von nicht isometrischen Partikeln in einer flüssigen Probe in zwei Achsen, umfassend eine Zulaufzone für die Probe enthaltend auszurichtende Partikel und einen Auslass für die Probe enthaltend in zwei Achsen ausgerichtete Partikel, wobei ein Fluidelement der Probe mit den Maßen a , b , c in einer Dehnungszone zu einem Fluidelement mit den Maßen $a \times n$, $b/n \times m$, c/m umgeformt wird, wobei a die Breite, b die Höhe und c die Länge des Fluidelements
10 bedeuten und n und m von der Geometrie der Strömungszelle abhängige Konstanten (Dehnungsgrad) sind, die positive Zahlen ≥ 1 bedeuten.

Bei der flüssigen Probe enthaltend nicht isometrische Partikel handelt es sich um Dispersionen. Bevorzugte flüssige Proben, die nicht isometrische Partikel enthalten, sind
15 flüssige Pigmentpräparationen. Solche flüssigen Pigmentpräparationen sind bevorzugt Lack- oder Emaillemischungen, in Zukunft z.B. Pigmentpasten, in Spezialfällen Weiß- und Schwarzabmischungen oder andere Farbmischungen bzw. Mischungen, die nicht isometrische Partikel enthalten.

20 Die erfindungsgemäße dreidimensionale Strömungszelle eignet sich zum Einsatz in einem Analysesystem, bevorzugt in einem Remissionssensor, zur Messung von flüssigen Pigmentpräparationen, die in verschiedenen Verfahrensstufen der Herstellung, Weiterverarbeitung und Anwendung der flüssigen Pigmentpräparationen vorliegen. Das Analysesystem enthaltend die dreidimensionale Strömungszelle kann zum Beispiel zur
25 Beurteilung von flüssigen Pigmentpräparationen während ihres Herstellungsverfahrens eingesetzt werden oder zur Beurteilung der Qualität der flüssigen Pigmentpräparationen bei ihrer Anwendung (zum Beispiel zur Farbanpassung in einer Lackieranlage) oder zur Kontrolle nachträglicher Farbänderungen der flüssigen Pigmentpräparationen durch Lagerung oder Scherung.

30 Dabei ist unter „Farbe“ die Absorption + Streuung der Pigmentpräparationen zu verstehen. Typische „flüssige Pigmentpräparationen“ („pigmentierte“ Präparation) sind Lacke und Farben sowie Pasten, und generell Beschichtungen.

35 Unter nicht isometrischen Partikeln sind insbesondere Effektstoffe zu verstehen, z.B. Metallic-Pigmente, d.h. Aluflakes, oder Effektpigmente oder nadel- oder plättchenförmige sonstige Partikel (unter sonstigen Partikeln sind solche Partikel zu verstehen, die nicht unter

die vorstehend explizit aufgeführten Partikel fallen). Diese nicht isometrischen Partikel liegen nach der Verarbeitung der diese enthaltende Proben in einer ausgerichteten Form vor. Ganz besonders bevorzugte flüssige Proben, die nicht isometrische Partikel enthalten, sind somit Effekt-Lacke.

5

Das Prinzip der zweidimensionalen Ausrichtung in der erfindungsgemäßen dreidimensionalen Strömungszelle beruht darauf, dass die Fluidelemente einer laminaren Strömung in zwei untereinander orthogonalen Richtungen gedehnt werden. Wird die erfindungsgemäße dreidimensionale Strömungszelle in einer photometrischen Einrichtung

10 eingesetzt, insbesondere in einem Remissionssensor, verlaufen die beiden untereinander orthogonalen Richtungen, in denen die Fluidelemente gedehnt werden, parallel zum Messfenster.

15 In Figur 1 ist eine Strömungszelle in bevorzugten Ausführungsformen (Fig. 1a, 1b, 1c, 1d) und in Figur 2 die Verformung eines Fluidelements mit den Maßen a, b, c dargestellt.

Figur 1: bevorzugte Ausführungsformen der Strömungszelle

Figur 1a, 1b, 1c: bevorzugten Ausführungsformen der Strömungszelle in Seitenansicht;

20 Figur 1d: Aufsicht auf die in den Figuren 1a, 1b und 1c dargestellten Strömungszellen (für alle drei Ausführungsformen gleich)

Darin bedeuten:

25 Z1 Zulaufzone

Z2 Dehnungszone

Z3 Messzone

Z4 Auslaufzone

P Produktströmung

30

W1 Messfenster 1

W2 Messfenster 2

Seitenansicht

- G1 symmetrische Geometrie
- G2 unsymmetrische Geometrie
- G3 gefaltete Geometrie

- 5 D Draufsicht für alle gleich

Figur 2: Verformung eines Fluidelementes mit den Maßen a, b, c in einer Ausführungsform der erfindungsgemäßen Strömungszelle

- 10 Darin bedeuten:

- Z1 Zulaufzone
- Z2 Dehnungszone
- Z3 Messzone
- 15 Z4 Auslaufzone
- P Produktströmung

- a Breite eines Fluidelements vor Verformung in der Strömungszelle
- b Höhe eines Fluidelements vor Verformung in der Strömungszelle
- 20 c Länge eines Fluidelements vor Verformung in der Strömungszelle
- a' Breite des Fluidelements in der Messzone, d. h. nach Verformung
- b' Höhe des Fluidelements in der Messzone, d. h. nach Verformung
- c' Länge des Fluidelements in der Messzone, d. h. nach Verformung
- n, m Dehnungsgrad

25

Die erfindungsgemäße dreidimensionale Strömungszelle umfasst eine Zulaufzone, in die eine auszurichtende flüssige Probe, enthaltend nicht isometrische Partikel eingeführt wird, eine Dehnungszone, in der jedes Volumenelement der flüssigen Probe in zwei Achsen gedehnt wird, eine parallel verlaufende Messzone, in der z.B. eine Remissionsmessung der

in zwei Achsen ausgerichteten flüssigen Probe erfolgt, und einen Auslauf, aus dem die flüssige Probe enthaltend nicht isometrische Partikel ausgeführt wird.

5 Die flüssige Probe enthaltend nicht isometrische Partikel wird bevorzugt als laminarer Strom geführt.

10 Dieser im Allgemeinen laminare Strom der Probe wird vor dem Eintritt in die Strömungszelle mittels Strömungsgleichrichtung gleichgerichtet. Verfahren und Vorrichtungen zur Strömungsgleichrichtung sind dem Fachmann bekannt. Beispielsweise kann eine Strömungsgleichrichtung mittels eines Siebes erfolgen.

15 Die Länge der Dehnungszone in Strömungsrichtung wird so gestaltet, dass der Öffnungswinkel der begrenzenden Flächen zur mittleren Strömungsrichtung möglichst $\pm 15^\circ$ bis $\pm 45^\circ$, besonders bevorzugt um die $\pm 30^\circ$ beträgt.

20 Der Auslauf kann im Allgemeinen beliebig gestaltet werden. Grundsätzlich kann ein Zulauf auch als Auslauf verwendet werden, so dass man z.B. eine Zelle mit zwei unterschiedlichen Querschnittsumformungen einsetzen kann, die man je nach Durchströmungsrichtung als Zulauf verwendet. Nur der Zulauf, der auch als Auslauf verwendet wird (d.h. vor der Messzone liegt), beeinflusst die Ausrichtung.

25 Die Probe wird in der Regel mit einem Schlauch oder Rohr an die Anschlussöffnung im Zulauf der Probenanalysezelle herangeführt. Von diesem in der Regel runden Anschlussquerschnitt muss der Probenstrom an den Eintrittsquerschnitt des Zulaufs angepasst werden, der in der Regel hoch und schmal ist. Dieser Eintrittsquerschnitt umfasst in der Regel ein Mittel zur Strömungsgleichrichtung, z.B. ein Sieb oder ein Gitter. Eine vorteilhafte Ausführung bildet vor diesem Querschnitt eine ähnlich hohe, aber weitere Kammer, in deren Rück- und/oder Seitenwände mehrere Teilströme in unterschiedlicher Höhe einmünden. Dazu wird der Probenzustrom auf eine entsprechende Zahl Teilströme aufgeteilt. Eine vorteilhafte Realisierung dieser Ausführung ist die Verwendung mehrerer Bohrungen mit Schlauchstutzen im Probenzellenkörper und die Verteilung mit einem Verteiler aus Rohren oder Schläuchen (z.B. ein Y- oder T-Stück von 1 auf 2).

35 In der einfachsten Form ist das Strömungsvolumen symmetrisch zu einer Mittelebene. In diesem Fall muss aber ein Fenster verwendet werden das rechteckig und nicht länger als die Messzone ist. Bei der bevorzugten Verwendung einer großen Planplatte und einer leicht abnehmbaren Messzelle muss das Strömungsvolumen modifiziert werden, in dem die

Volumen Einlauf und Ablauf relativ zur Messzone von der Plattenebene weggeknickt werden. Eine mögliche Ausführung knickt gerade so weit, bis die sensorseitige Planfläche des Einlauf/Auslauf Volumen Deckungsgleich mit der Planscheibe ist. Vorteilhafter ist eine noch weitergehende Knickung, so dass sich noch ein Keil von Zellenmaterial zwischen
5 Planplatte und Strömungsvolumen befindet (vorteilhaft ist ein Keilwinkel von 5° bis 30° , besonders vorteilhaft 15° bis 25°), und nur die Messzone direkt von der Platte begrenzt wird. Dadurch ist nur ein kleiner Teil der Scheibe produktberührt.

Wird ein Fluidelement der Maße a , b , c verformt (a Breite, b Höhe, c Länge), weil ein
10 Strömungsquerschnitt A , C zu $n \times A$, C/m umgeformt wird, so ergibt sich ein Fluidelement $a \times n$, $b/n \times m$, c/m . Die Winkel bzw. ihr Tangens in der a , c -Ebene werden um $n \times m$ vermindert, die Winkel in der c , b -Ebene um m^2/n . Bevorzugt ist eine gleichwertige Ausrichtung in beiden Achsen, d.h. bevorzugt $m \times n = m^2/n$, bzw. $n^2 = m$, dann sind beide Faktoren n^3 . So würde beispielsweise mit $n = 5$ ein Eintrittsquerschnitt von $A=4$, $B=25$ in
15 einen Austrittsquerschnitt von $A=20$, $B=1$ umgeformt und in beiden Achsen um den Faktor 125 ausgerichtet.

Die erzielte, definierte Ausrichtung der nicht isometrischen Partikel, sowie die definierte Verformung des Fluidelements (Ausrichtung von Makromolekülen), kann mit
20 verschiedenen optischen und nicht optischen Messverfahren zur Bestimmung weiterer Probeneigenschaften genutzt werden. Neben der von der Farbmeterik bekannten Remissionsmessung sind andere photometrischen Anordnungen (z.B. Transmission, Laserbeugung) sowie abbildende optische Verfahren (z.B. Bildanalyse, Rückstreusonden) einsetzbar.

25 n und m sind der jeweilige Dehnungsgrad des Fluidelements. Die absoluten Werte für n und m sind unter anderem abhängig davon, wie stark die Verformung der Fluidelemente einer Strömung sein soll. Die Stärke der Verformung ist dabei abhängig vom Anwendungszweck und von der Größe der nicht isometrischen Partikel in der flüssigen Probe. Im Allgemeinen
30 ist n 1,5 bis 7, bevorzugt 2 bis 5, besonders bevorzugt 3 bis 5, ganz besonders bevorzugt 4 bis 5, wobei die bevorzugten Werte insbesondere bei einem Einsatz der erfindungsgemäßen Strömungszelle in photometrischen Messeinrichtungen, insbesondere Remissionssensoren, geeignet sind. Bei einem Einsatz der erfindungsgemäßen Strömungszelle z.B. in der Bildanalyse können andere Werte für n bevorzugt sein. m ist bevorzugt n^2 , wie bereits
35 vorstehend erwähnt.

Gegen diese Ausrichtung wirken die thermische Bewegung, Turbulenzen und Drehkräfte bei Schergradienten. Die Turbulenzen können durch eine geeignete, durch den Fachmann bei einer gegebenen Geometrie der erfindungsgemäßen dreidimensionalen Strömungszelle problemlos zu ermittelnden Strömungsgeschwindigkeit vermieden werden. Die Drehkräfte wirken umso schwächer, je planer die Ausrichtung ist.

Bevorzugt erfolgt die erfindungsgemäße Verformung somit auf einem Weg, der kurz genug ist, um die Ausbildung eines Strömungsprofils zu minimieren, und das Abklingen der Ausrichtung durch die thermische Bewegung, aber gleichzeitig so lang, dass keine scharfen Umlenkungen der Strömung erfolgen. Auch im anschließenden parallelen Teil (der Messzone) wird die Weglänge nicht größer als nötig gewählt, um eine thermische Diffusion und Ausbildung eines Strömungsprofils zu minimieren. Der parallele Teil muss lediglich lang genug sein, um die „Messflächen“ vollständig aufzunehmen, die sich aus Strahlquerschnitt und Einfallswinkel ergeben. Bevorzugt ist die Messzone 2 bis 10 mm, besonders bevorzugt 4 bis 8 mm lang. Eine vorteilhafte Variation ist eine zweite Messung im größeren Abstand, z.B. 10-20 mm, um das Ausmaß der Ausrichtungsabnahme als Produkteigenschaft zu erfassen. Statt den Abstand zu variieren, ist auch eine definierte Variation der Strömungsgeschwindigkeit zu diesem Zweck einsetzbar.

Der Ausrichtungsgrad selbst ist in erster Näherung von Dehnungsverhältnis abhängig, d.h. die Strömungsgeschwindigkeit wird so gewählt, dass noch keine Turbulenz auftritt, aber doch möglichst hoch, damit die thermische Unordnung minimiert wird und die Scherkräfte im Messspalt (Messzone) die produktberührenden Flächen sauberhalten. Bei gegebener Länge des Messspaltes (Messzone) wird eine passende Strömungsgeschwindigkeit über den Druckverlust eingestellt (0,1 bis 3 bar bevorzugt 0,5 bis 1,5 bar). Der Volumenstrom wird dann gemessen, die Strömungsgeschwindigkeit berechnet und auf Turbulenzen überprüft.

Ist die erfindungsgemäße dreidimensionale Strömungszelle Teil einer photometrischen Messeinrichtung, dann trifft die in zwei Achsen ausgerichtete flüssige Probe direkt am Ende der Dehnungszone auf das Messfenster (Messzone) der photometrischen Messeinrichtung.

Ein weiterer Gegenstand ist ein Verfahren zur Ausrichtung von nicht isometrischen Partikeln in einer flüssigen Probe, wobei die flüssige Probe eine dreidimensionale Strömungszelle gemäß der vorliegenden Anmeldung durchfließt, wobei ein Fluidelement der flüssigen Probe mit den Maßen a , b , c zu einem Fluidelement mit den Maßen $a \times n$, $b/n \times m$, c/m umgeformt wird, wobei a die Breite, b die Höhe und c die Länge des

Fluidelements bedeuten und m und n von der Geometrie der Strömungszelle abhängige Konstanten sind, die positive Zahlen ≥ 1 bedeuten.

Bevorzugt sind in dem erfindungsgemäßen Verfahren $m \times n = m^2/n$ bzw. $n^2 = m$.

5 Bevorzugte Werte für n sind bereits vorstehend genannt.

Geeignete flüssige Proben mit nicht isometrischen Partikeln, sowie geeignete nicht isometrische Partikel und geeignete Strömungsgeschwindigkeiten, mit der die flüssige Probe die dreidimensionale Strömungszelle durchfließt, sind ebenfalls bereits vorstehend
10 genannt.

Ein weiterer Gegenstand der vorliegenden Anmeldung ist die Verwendung der erfindungsgemäßen dreidimensionalen Strömungszelle zur zweidimensionalen Ausrichtung von nicht isometrischen Partikeln in einer flüssigen Probe, bevorzugt zur Ausrichtung von
15 nicht isometrischen Partikeln in flüssigen Pigmentpräparationen.

Die Form der Strömungszelle, umfassend eine querschnittsverformende Zulaufzone, eine Dehnungszone, eine parallel verlaufende Messzone und einen Auslauf ist vorstehend beschrieben. Der mechanische Aufbau einer solchen Strömungszelle richtet sich nach den
20 verwendungsspezifischen Anforderungen. Für die bevorzugte Remissionsmessung ist ein besonders vorteilhafter Aufbau durch eine Planscheibe und einen dreidimensionalen Formkörper realisiert, der eine Zuströmöffnung, eine Messöffnung zum Anlegen des Messfensters und eine Austrittsöffnung besitzt. Als Material kommt bevorzugt Metall oder Kunststoff in Frage, besonders bevorzugt Edelstahl und Teflon. Diese Aufertigung
25 verbindet reproduzierbare Präzision und leichte Reinigung.

Die Herstellung der Strömungszelle erfolgt nach dem Fachmann bekannten Verfahren z.B. durch Bohren, Schleifen oder Fräsen des Strömungsweges in einen Block aus einem der vorstehend genannten Materialien. Des Weiteren kann die Strömungszelle durch Spritzguß
30 hergestellt werden, wenn das Material der Strömungszelle zum Spritzguß geeignet ist.

Eine weitere vorteilhafte Fertigungstechnik ist das Pressformen von Kunststoffen, bevorzugt Teflon. Dies bedeutet, dass man mit einem geformten Stempel (Werkzeug) ein Grundvolumen in einen Block einpressen kann und die notwendige Strömungsführung
35 durch einfache, eingelegte Verdrängerkörper erzielt. Die Verdrängerkörper sind konvex und daher unproblematisch mit konventionellen Methoden zu fertigen.

Die erfindungsgemäße dreidimensionale Strömungszelle kann überall dort eingesetzt werden, wo eine Ausrichtung von nicht isometrischen Partikeln in flüssigen Proben erwünscht ist. Bevorzugt wird die erfindungsgemäße dreidimensionale Strömungszelle in einer photometrischen Einrichtung zur Messung des Dämpfungsgrades bei der Lichtausbreitung einer flüssigen Probe enthaltend Partikel, die nicht isometrisch sind, eingesetzt. Geeignete flüssige Proben, die nicht isometrische Partikel enthalten, wurden bereits vorstehend genannt.

Ein weiterer Gegenstand der vorliegenden Anmeldung ist somit eine photometrische Messeinrichtung zur Messung des Dämpfungsgrades bei der Lichtausbreitung in einer flüssigen Probe enthaltend nicht isometrische Partikel, umfassend eine dreidimensionale Strömungszelle zur Ausrichtung der Partikel in der flüssigen Probe in zwei Achsen gemäß der vorliegenden Anmeldung.

Die dreidimensionale Strömungszelle sowie bevorzugte Ausführungsformen der Strömungszelle sowie geeignete flüssige Proben enthaltend nicht isometrische Partikel wurden bereits vorstehend genannt.

Das physikalische Prinzip einer photometrischen Messung ist die Bestimmung der von einer Lichtquelle zu einem Detektor gelangenden Lichtintensität in Abhängigkeit der Eigenschaften einer Probe, z.B. eines dispersen Systems. Je nachdem wie Lichtquelle, Probenvolumen und Detektor angeordnet und ausgeführt sind, ergeben sich verschiedene Abhängigkeiten des gemessenen Signals von der Streu- und Absorptionswirkung einer Lösung, Dispersion oder Emulsion.

Die Lichtausbreitung bzw. ihre Dämpfung ist nämlich eine Funktion der dispersen Suspensionseigenschaften, genauer gesagt der spezifischen Streuung und Absorption. Innerhalb gewisser Grenzen lässt sich von den optischen Eigenschaften auf die allgemeinen dispersen Eigenschaften zurückschließen, was in vielen Fällen die Grundlage für eine Prozesssteuerung liefern kann. Je nach Produkt ergeben sich unterschiedliche Anforderungen an die Art der Messung, was Geometrie und Größe des Messvolumens sowie die verwendeten Wellenlängen angeht, z.B. Transmission mit Infrarot oder Remission mit Weißlicht.

Im Allgemeinen kann die photometrische Messeinrichtung in drei Betriebsarten betrieben werden:

Transmission:

Gemessen wird durch das Messvolumen hindurch tretende Licht (nur bei symmetrischer Zelle mit zwei Fenstern möglich).

5 **Quasi Rückstreuung:**

Gemessen wird das Licht, welches infolge der diffusen Lichtausbreitung im dispersen Medium wieder in die Einstrahlrichtung zurückgestreut wird, aber in eine andere Phase eintritt (die Sensorausführung ist dem Fachmann z.B. aus EP-A 0 472 899 bekannt; plane Anbringung in der Messzone).

10

Remission:

Gemessen wird das Licht, welches an der medienseitigen Grenzfläche eines den Lichtweg abschließenden transparenten Flächenelements diffus reflektiert wird, aber in der Regel nicht der Reflex der Grenzfläche selbst.

15

Bei Effektpigmenten hat auch die diffuse Reflexion ein Maximum in Glanzrichtung, allerdings nicht so scharf wie der Spiegelglanz der Grenzflächen.

20

Bevorzugt wird mit der photometrischen Messeinrichtung gemäß der vorliegenden Anmeldung die Remission gemessen, d.h. bevorzugt ist die photometrische Messeinrichtung gemäß der vorliegenden Anmeldung ein Remissionssensor. Besonders bevorzugt ist der Remissionssensor ein hochgenauer strömungsorientierter Mehrwinkel-Remissionssensor (flow oriented multi angle colour sensor; Flomacs).

25

In Figur 3 ist ein Beispiel für einen Remissionssensor dargestellt.

Figur 3: Anordnung von optischer Einheit und Probenanalyseeinheit zueinander

30

Darin bedeuten:

B Beleuchtung (= Beleuchtungsfaser)

G Glanz

E1 Empfang 1 (=Empfangsfasern)

35

E2 Empfang 2

E3 Empfang 3

E4 Empfang 4

E5 Empfang 5

P Produktströmung

5 Z1 Zulaufzone

Z2 Dehnungszone

Z3 Messzone

Z4 Auslaufzone

10 W1 Messfenster 1

W2 Messfenster 2

In einer bevorzugten Ausführungsform ist der Remissionssensor aufgebaut aus

15 a) einer optischen Einheit (A), die
aa) eine Lichtquelle (Aa) in Form einer Lampe, und
ab) eine Faseroptik umfassend Lichtwellenleiter (Ab), wobei mindestens ein
Lichtwellenleiter ein Referenzleiter ist,
umfasst,

20 b) einer Probenanalyseneinheit (B), die
ba) ein Messfenster (Ba) und
bb) eine Probenanalysezelle mit dreidimensionaler Strömungszelle (Bb),
umfasst,

25 wobei auf einer Seite des Messfensters die optische Einheit angeordnet ist und auf der
anderen Seite des Messfensters die Probenanalysezelle mit dreidimensionaler
Strömungszelle angeordnet ist, in dem diese so an das Messfenster angepresst ist, dass ein
Spalt zwischen Messfenster und Probenanalysezelle gebildet wird, den eine zu messende
flüssige Probe enthaltend nicht isometrische Partikel durchqueren muss, wobei die zu
30 messende flüssige Probe durch die dreidimensionale Strömungszelle, die vor dem Spalt
angeordnet ist, in einer speziellen Strömungsführung an den Spalt herangeführt wird,

und

c) einer System-Kontrolleinheit (C), umfassend Detektoren (Ca) zur Aufnahme von Messdaten und ein daran angeschlossenes Auswertegerät (Cb),

wobei mindestens eine Lichtwellenleiterverbindung von der Lichtquelle (Aa) zu dem Messfenster (Ba) und von dem Messfenster (Ba) weiter zum Detektor geführt wird, zur Erzeugung eines Messsignals (bevorzugt Remission des Produkts), und mindestens eine Referenzleiterverbindung direkt von der Lichtquelle (Aa) zum Detektor (Ca) oder vom Messfenster (Ba) zum Detektor (Ca) geführt wird, zur Erzeugung eines Referenzsignals (interner Reflex).

Bei der bevorzugt gemessenen Remission wird dabei das Licht gemessen, welches an der Grenzfläche zum Messfenster eines den Lichtweg abschließenden transparenten Flächenelements diffus reflektiert wird, aber in der Regel nicht der Reflex der Grenzfläche selbst (Glanz). Dieser bildet einen Störuntergrund, der im Allgemeinen zwischen 1% und 0,001% der Weiss-Remission liegt. Das heißt, der direkte Reflex der Beleuchtung an der Scheibe sollte nicht von der Empfangsfaser gesehen werden, die das vom Produkt gestreute Licht empfängt, da dies zu einem sehr hohen, unerwünschten Untergrundanteil führt. Der direkte Reflex kann aber sehr wohl in einer weiteren Faser empfangen werden, und kann als (zusätzliche oder einzige) Überwachung der Beleuchtungsintensität dienen.

Die Farbmeterik an sich ist Stand der Technik. Wenn diese Vorgehensweisen hier erläutert werden, dann nur, um klarzustellen, dass dieser Sensor für alle diese Methoden geeignet ist. Eine Remissionsmessung liefert zunächst das Remissionsspektrum des Produktes, das dann auf das Remissionsspektrum eines Weißstandards bezogen wird. Aus dieser normierten Remission können dann auch die häufig zur Beschreibung von Farbe verwendeten Lab-Werte berechnet werden. Eine Remissionsmessung liefert nicht unmittelbar die Deckkraft, bzw. die so genannten Absorptions- und Streuspektren einer Pigmentpräparation. Durch Vermessen der Präparation in nicht deckender Schichtstärke über Schwarz und über Weiß, bzw. durch Vermessen von Weißabmischungs- und Schwarzabmischungsreihen, können diese Werte aber ermittelt werden.

30

Es ergeben sich für viele Produkte erhebliche Kostenvorteile, wenn die Eigenschaften der Proben bereits an der flüssigen Präparation bestimmt werden können, insbesondere bei Lacken. Dazu ist die Messung der Remission mit der erfindungsgemäßen Messeinrichtung besonders geeignet. Im Folgenden wird der besonders bevorzugte Remissionssensor näher erläutert.

35

a) *optische Einheit (A)*

Die optische Einheit weist erfindungsgemäß eine oder mehrere Lichtquellen (Aa) sowie die gesamte Faseroptik (Ab) auf.

Die Lichtquelle muss eine hinreichende Intensität und Leuchtdichte aufweisen, damit ein
5 Spektrometer im Bereich von 50 bis 2000, bevorzugt 100 bis 600 ms Integrationszeit
betrieben werden kann. Weiterhin muss das Spektrum der Lampe so beschaffen sein, dass
bei Weiß alle Wellenlängen des Spektrometers bei einer Lampe ohne Korrektur mit 5 % bis
95 %, bevorzugt 10 % bis 95 % und bei einer Lampe mit Korrektur mit 25 % bis 95 %
10 ausgesteuert sind. Dabei sind möglichst hohe Prozentzahlen (insbesondere 95 %) besonders
wünschenswert. Mit Hilfe von Farb-Filtern kann das Spektrum der Lampe weiter verbessert
werden. Diese Filter können nur flach verlaufende Lampenspektren „geradebiegen“. Einzelne,
sehr steil verlaufende Maxima, wie sie viele Gasentladungslampen in größerer
Anzahl aufweisen, sind nicht korrigierbar.

15 Des Weiteren ist eine zeitliche und räumliche Homogenität wünschenswert. Wird eine
Halogenlampe eingesetzt, wird sie bevorzugt durch Defokussierung und durch eine
Streuscheibe verbessert. Der Aperturwinkel der Faser (= Lichtwellenleiter) sollte homogen
"mit Licht gefüllt" sein. Die Faser sollte nicht zu stark gekrümmt sein. Alle Verbesserungs-
Maßnahmen gehen zu Lasten der Intensität.

20 Die Lichtquelle ist eine Lampe, wobei zum Beispiel LED's, Gasentladungslampen (z.B.
XBO) und Lampen mit Glühwendel geeignet sind, bevorzugt ist eine Halogenlampe.
Besonders bevorzugt ist eine Lampe mit integriertem Shutter. Es ist jedoch auch möglich,
andere Lampen einzusetzen, die bevorzugt ein Spektrum aufweisen, so dass eine Dynamik
25 von ca. 3 oder kleiner erreicht wird. Gleichzeitig sollte die Lampe geringe
Intensitätsschwankungen und eine genügende Helligkeit aufweisen. Die bevorzugt
eingesetzte Halogenlampe weist im Allgemeinen ein stabilisiertes DC-Netzteil auf.

Besonders bevorzugt sind Lampen mit Shutterbetrieb. Bei trägen Lichtquellen wie z.B.
30 Glühwendel (Halogen) oder Gasentladung ist dies mit einem mechanischen oder z.B.
optoelektronischen Shutter (Möglichkeiten dem Fachmann bekannt) gelöst, bei schnellen
Lichtquellen wie z.B. Dioden oder Blitzlampen ist dies durch die elektrische Ansteuerung
realisiert.

35 Bevorzugt ist gemäß der vorliegenden Anmeldung eine Anordnung, worin hinter der
Lampe, bevorzugt Halogenlampe, ein Kompensationsfilter angeordnet ist. Dabei ist unter
"hinter der Lampe" zu verstehen, dass der Kompensationsfilter dem Verlauf des Lichtstrahls

der Lampe folgend nach der Lampe angeordnet ist. Der in der bevorzugten Ausführungsform eingesetzte Kompensationsfilter linearisiert das Spektrum der Lampe so, dass der Unterschied zwischen höchster und niedrigster Intensität des von der Lampe ausgestrahlten Lichts maximal 4, bevorzugt 3 bis 4 ist und nicht, was im Stand der Technik üblich ist, 10 bis 20. Dies wird mit Mehrschichtfiltern aus handelsüblichen Filtergläsern erreicht.

In einer weiteren bevorzugten Ausführungsform ist hinter der Lampe, bevorzugt Halogenlampe, - bei Einsatz eines Kompensationsfilters, was bevorzugt ist, zwischen Lampe und Kompensationsfilter - ein IR-Sperrfilter, ein Kondensor und eine Streuscheibe angeordnet. Wiederum bedeutet "hinter der Lampe" im Sinne der vorliegenden Anmeldung dem Lichtstrahl folgend nach der Lampe. Der IR-Sperrfilter dient dazu, die Wärmebelastung, die durch die Lampe auf die Probe, die Lichtwellenleiter, den Kompensationsfilter und andere Einheiten des Remissionssensors einwirkt, zu reduzieren. Der Kondensor dient dazu, das Licht der Lampe auf den Eingang der Faseroptik zu bündeln. Die Streuscheibe dient dazu, einen strukturfreien, gleichmäßigen Verlauf der Helligkeit des Lichts der Lampe über dem Ort und dem Aperturwinkel der Lichtwellenleiter zu erreichen. Geeignete Ausführungen von IR-Sperrfiltern, Kondensoren und Streuscheiben, die für den erfindungsgemäßen Remissionssensor geeignet sind, sind dem Fachmann bekannt.

Der erfindungsgemäß bevorzugt in die Lampe integrierte Shutter ist bevorzugt ein elektromechanischer Shutter, der die Beleuchtungsfaser vollständig verdunkeln kann. Die Abdunkelung durch den Shutter dient der Messung des Dunkelstroms.

Das bedeutet, der Shutter unterbricht den Lichtstrom von der Lampe zur Beleuchtungsfaser. Das ist erforderlich, um den Dunkelstrom des Spektrometers zu messen (dieser Strom fließt immer, und führt bereits bei völliger Dunkelheit zu einer Anzeige), der vom Messwert des Produktes subtrahiert werden muss. Das Spektrometer wird durch das Auslesen gelöscht, aber nur zu etwa 99 %, so dass ein Rest der letzten Messung im Spektrometer verbleibt, und die erste Dunkelmessung verfälscht. Ab der zweiten aufeinanderfolgenden Dunkelmessung ist der Wert dann unverfälscht.

Die Faseroptik des erfindungsgemäßen Remissionssensors umfasst je nach Ausführung Lichtwellenleiter (= Fasern). Diese Fasern sind eine oder mehrere Referenzfaser(n), mehrere Empfangsfaser(n) und eine oder mehrere Beleuchtungsfaser(n). Es sind grundsätzlich auch Ausführungsformen möglich, die keine Referenzfaser(n) aufweisen. Üblicherweise umfasst die Faseroptik jedoch mindestens eine Referenzfaser. Die mindestens eine Referenzfaser

führt im Allgemeinen direkt von der Lichtquelle (Aa) zum Detektor (Ca). Es ist jedoch auch möglich, dass mindestens eine Referenzfaser vom Messfenster (Ba) zum Detektor (Ca) führt.

- 5 Grundsätzlich besteht die Remissionsoptik somit aus Lichtwellenleitern (Fasern), gegebenenfalls Linsen, Blenden, Streuscheiben, und einem gemeinsamen Frontelement, das sowohl vom Licht der Beleuchtungsfaser durchdrungen wird, als auch vom Licht, das das Produkt zurückstreut (Remission), auf dem Wege zur Empfangsfaser. Dieses Frontelement ist vorteilhafterweise eine plane Scheibe aus transparentem Material, ist aber prinzipiell
10 auch als Prisma, Linse, Stab, Zylinder oder Faser realisierbar, im Extremfall sogar als Luftpolster mit oder ohne Folie.

- Da das Spektrometer selbst in der Regel eine kurze Empfangsfaser aufweist, kann das Spektrometer in einer weiteren Ausführungsform direkt, ohne Einsatz weiterer
15 Lichtwellenleiter, an den Detektor angeschlossen werden.

- Die üblicherweise eingesetzten Fasern haben materialbedingt einen Öffnungswinkel von $\pm 10-15^\circ$ (divergent). Durch Blenden und Linsen kann man den Strahlengang zu anderen Querschnitten und zu anderen divergenten oder konvergenten Öffnungswinkeln umformen.
20 Damit ist es möglich, einen Messfleck definierter Größe mit einem Strahlengang mit geringerem Öffnungswinkel ($0,5^\circ - 5^\circ$, bevorzugt $1^\circ - 3^\circ$, besonders bevorzugt um 2°) zu beleuchten und zu beobachten. Der von der Grenzfläche reflektierte Glanz hat den gleichen Öffnungswinkel wie die Beleuchtung und wird von einer Beobachtungsoptik nicht mehr empfangen, wenn der Winkel zwischen Glanzwinkel und Beobachtungswinkel größer als
25 die Summe der Aperturwinkel ist. Wegen der begrenzten Leuchtdichte der Fasern und der Größe der Messflecken muss noch ein Unschärfezuschlag beim Differenzwinkel berücksichtigt werden. Im Beispiel von $\pm 2^\circ$ Öffnungswinkel, $800/600\mu\text{m}$ Faserdurchmesser, 10 mm Linsen mit 15 mm Brennweite, 3 mm Messfleck, 5 mm Beleuchtungsfleck und 70 mm Arbeitsabstand kann man ab etwa 10° Differenzwinkel
30 messen. Der Öffnungswinkel wird entweder durch Blenden oder den Linsendurchmesser begrenzt. Der kreisförmige Strahlquerschnitt wird durch die Neigung zu einem ovalen Fleck auseinander gezogen ($1/\cos(\text{Winkel})$). Es ist also darauf zu achten, dass bei größeren Winkeln die Messflecken noch vollständig im Beleuchtungsfleck liegen. Vorteilhaft ist ein Sicherheitsabstand von 1-2 mm.

- 35 Es wurde gefunden, dass die Konzentrationsabhängigkeit bei geringen Eindringtiefen gering ist, wenn der Beleuchtungsfleck größer als der Messfleck (kompatibel mit einer

erfindungsgemäßen kurzen Scherspaltlänge) gemacht wird. Bevorzugt ist der Beleuchtungsfleck daher größer als der Messfleck. Besonders bevorzugt ist der Durchmesser des Beleuchtungsflecks 4 bis 20 mm, besonders bevorzugt 5 bis 10 mm und der Durchmesser des Messflecks 1 bis 10 mm, besonders bevorzugt 2 bis 5 mm. Somit
5 eignet sich der erfindungsgemäße Remissionssensor insbesondere für exakte Remissionsmessungen an flüssigen Pigmentpräparationen.

Die Lichtwellenleiter sind bevorzugt Fasern mit 100, 200, 400, 600 oder 800 μm Faserdurchmesser oder Faserbündel, z.B. am wie am Spektrometer fest montiert. Besonders
10 bevorzugt weist die als Referenzleiter eingesetzte Faser einen angepassten, bevorzugt kleineren Durchmesser auf als die übrigen Lichtwellenleiter, da die eingesetzte Lampe, bevorzugt Halogenlampe, selbst eine hohe Lichtintensität aufweist.

Um hochgenaue Messgenauigkeiten zu erzielen, sind die Lichtwellenleiter in einer
15 bevorzugten Ausführungsform des erfindungsgemäßen Verfahrens mechanisch geschützt. Zum mechanischen Schutz werden die Lichtwellenleiter in Schutzschläuchen geführt und sind auf voller Länge mittels eines Stützgestells gestützt. Die Schutzschläuche sind im Allgemeinen aus üblichen, dem Fachmann bekannten Materialien, zum Beispiel Metall oder Polymer. Das Stützgestell ist bevorzugt ein Metallgestell, an dem die Lichtwellenleiter
20 mittels üblichen Befestigungsmaterialien, zum Beispiel Kabelbindern oder Klebeband befestigt sind.

Der Referenzleiter wird in einer bevorzugten Ausführungsform des erfindungsgemäßen Remissionssensors über ein Dämpfungselement, d.h. ein präzises Abstandselement mit
25 eingebauter Streuscheibe, um den vollen Aperturwinkel zu erhalten, geführt.

Die Beleuchtung und Beobachtung der probenseitigen Grenzfläche des Messfensters erfolgt im Allgemeinen durch die oben beschriebenen Faseranordnungen, d.h. im Schnittpunkt der optischen Achsen der Fasern (bevorzugt unter Berücksichtigung des Versatzes dieser Achse
30 beim Eintritt in das Messfenster). Wie beschrieben, wird der „natürliche“ Strahlengang einer Faser (Lichtwellenleiter) bevorzugt durch optische Elemente umgeformt, um einen Beleuchtungs- bzw. Messfleck mit den gewünschten Eigenschaften zu erzielen (Größe und Homogenität des Flecks, Aperturwinkel des Strahlengangs). Bei der Auslegung sind folgende Überlegungen anzustellen:

35 Der Beleuchtungsstrahl wird an der inneren (ggf. entspiegelten) und an der probenseitigen Grenzfläche des Messfensters geometrisch (d.h. gerichtet) reflektiert. Der Reflexionswinkel

wird in der Farbmimetrik Glanzwinkel genannt. In diesen Reflexen steckt keine Information über die Remission der Probe.

Wenn die Metallic- und Effektpigmente parallel zum Messfenster ausgerichtet sind (analog zu einer Ausrichtung parallel zur Lackoberfläche in einem applizierten Lack), erfolgt eine anisotrope Streuung, die sehr unterschiedlich ausgeprägt sein kann. Die maximale Remission erfolgt ebenfalls im Glanzwinkel, d.h. die Reflexion der Grenzfläche und der Pigmente überlagern sich im Glanzwinkel. Bei größeren Winkeln zum Glanzwinkel nimmt die Remission in alle Richtungen, aber nicht im gleichen Maße ab.

Die Reflexe haben dagegen genau den Strahlquerschnitt und den Aperturwinkel der Beleuchtung. Man kann sie deshalb durch entsprechend winkelselektive Beobachtung ausblenden und die Remission der Probe (enthaltend nicht isometrische Partikel) nahe am Glanz messen. In der Trockenfarbmimetrik (Stand der Technik) ist dies in der Regel ein Winkel von 15° vom Glanz zur Beleuchtung hin. Möglich sind im Prinzip beliebig kleine Winkel, aber nicht exakt 0°. Technisch sinnvoll realisierbar sind Winkel ab etwa 5° vom Glanzwinkel weg (unabhängig, in welche Richtung).

Ferner misst man auch bei größeren Winkeln zum Glanz, und auch bei steileren (kleineren) oder flacheren (größeren) Beleuchtungswinkeln. Es ist stets dafür zu sorgen, dass der durch den flachen Einfallswinkel verbreiterte Beleuchtungs- oder Messfleck noch in der dafür geeigneten Messzone bleibt.

Darüber hinaus ist bei der Messung an flüssigen Proben, wie beschrieben, bevorzugt unter Verwendung einer Planscheibe, der gut handhabbare Winkelbereich auch durch die bei flachen Winkeln zunehmenden Reflexionen (bis hin zur Totalreflexion) eingeschränkt.

Beispiele für die Auswahl sinnvoller Winkel sind weiter unten ausgeführt.

Es ist somit im Allgemeinen erforderlich, die große Dynamik zwischen glanznahen und glanzfernen Beobachtungswinkeln (FLOP genannt), die den Faktor 200 erreichen kann, durch eine variable oder feste Intensitätsanpassung (mittels Filter, Dämpfer und/oder Streuscheibe) der einzelnen Kanäle zu optimieren, um in allen Kanälen eine gute Aussteuerung zu erzielen. Alternativ bzw. zusätzlich kann die Messung bei zwei oder mehr verschiedenen Integrationszeiten erfolgen, wobei dann die Lichtquelle bevorzugt über zwei oder mehr unterschiedliche Beobachtungsstrahlengänge überwacht wird, um die Referenzintensität mit ausreichender Aussteuerung zu messen. Mehrere parallele

Referenzfasern mit eigenen Spektrometern sind eine mögliche Ausführung, mehrere parallele Referenzfasern mit eigenem Shutter, die dann auf ein Spektrometer zusammengeführt werden, eine andere Alternative.

- 5 Die hier beschriebenen bevorzugten Ausführungen können in ihrem Übersprechverhalten verbessert werden, wenn die produktabgewandte Seite des Messfensters entspiegelt wird, was bevorzugt erfolgt. Dies ist auch vorteilhaft, um die Reflexionen bei den flachen Beobachtungswinkeln zu minimieren.
- 10 Grundsätzlich sind in dem erfindungsgemäßen Remissionssensor verschiedene Faseranordnungen denkbar. Bevorzugte Faseranordnungen können vom Fachmann anhand der folgenden Kriterien ermittelt werden, wobei zu berücksichtigen ist, dass die flüssige Probe nicht isometrische Partikel enthält:
- 15 A) Lichtempfindlichkeit: diese wirkt sich auf die erforderliche Integrationszeit des Sensors aus. Da die Lichtleistung der Lampe begrenzt ist, der Faserdurchmesser auch und die Empfindlichkeit des Sensors ebenfalls, sind Integrationszeiten zwischen 50 und 2000 ms typisch. Wünschenswert sind 100 bis 600 ms. Längere Integrationszeiten als 2000 ms sind ungünstig, da dann der Dunkelstromanteil ansteigt, und der Signalfehler zunimmt. Die sich ergebende längere Messzeit (erst recht, wenn die Messung zur Minimierung des Fehlers mehrfach wiederholt wird) ist ungünstig. Das Kühlen des Sensors, um den Dunkelstrom zu senken, ist sehr aufwendig.
- 20 B) Stabilität: Eine Reproduzierbarkeit von 0,05 bis 0,2 % der Remission ist besonders bevorzugt. Je nach Farbe entspricht dies einem dE von 0,02 bis 0,08. (Mit dem im Stand der Technik bekannten Remissionssensoren wird bei der Messung flüssiger Proben eine Reproduzierbarkeit von 1 bis 10 % erreicht.) Die Zeitskala ist dabei im Minutenbereich, d. h. die Abweichung zwischen zwei unmittelbar aufeinanderfolgenden Messungen (mit dem gleichen Produkt, oder im Vergleich zum Produkttyp), oder der zeitliche Abstand zwischen zwei Kalibrierungen (z. B. 24 Stunden), sowie die Langzeitstabilität durch wiederholte Kalibrierung. Kritische Faktoren sind hierbei die Alterung der optischen Teile und Fasern, mechanische Verschiebungen, Schrumpfen und Quellen der Werkstoffe, Kriechvorgänge und Ermüdung durch thermische Wechsellast, Wiederholbarkeit mechanischer Positionierungen beim Kalibrieren, Altern und Austausch der Lichtquelle, Abnutzung der produktberührten Fläche. Die
- 25
- 30
- 35

verschiedenen Geometrien sind gegenüber diesen Faktoren nicht in gleichem Maße empfindlich.

5 C) Übersprechdämpfung: Hiermit ist zum Einen die unkontrolliert von der Lichtquelle zu der Empfangsfaser gelangende Lichtmenge gemeint, wenn ein ideal schwarzes Produkt an der Frontscheibe (Messfenster) anliegt, im Verhältnis zur Lichtmenge, die das Referenzweiß (100 %, z. B. Weißstandard, Weißpaste) remittiert. Hier sind Verhältnisse von 10 % (10^{-1}) bis hin zu 0,01 % (10^{-4}) oder besser erzielbar. Dunkle Produkte liegen auf etwa 1 % Remission. Der
10 Untergrund kann zwar rechnerisch subtrahiert werden, dies geht aber zu Lasten der Genauigkeit. Bevorzugt sind Übersprechdämpfungen, die ab Faktor 30, bevorzugt ab Faktor 100 unter der Remission des Produktes liegen. Zum Anderen ist auch die „Auflösung“ des Flops gemeint, d.h. das in eine Richtung gestreute Licht darf nicht über unkontrollierte Reflexion in Faseroptiken
15 gelangen, die das Licht aus einem anderen Winkelbereich detektieren sollen.

D) Konzentrationsabhängigkeit: Die Farbmeterik für Lacke und Pigmentpräparation ist in gewissen Grenzen unabhängig von der Konzentration der Pigmente. Dies gilt so lange, wie die geprüfte Schichtdicke deckend ist. Bei konventionellen
20 Farbmessgeräten liegt im üblichen Anwendungsbereich bei deckenden Produkten keine Konzentrationsabhängigkeit vor, d. h. keine Abhängigkeit der Remission von der Eindringtiefe. Manche hier beschriebenen Geometrien zeigen überraschenderweise bereichsweise eine Konzentrationsabhängigkeit.

25 Die Faseranordnung (Remissionsgeometrie) wird im Allgemeinen gestaltet, indem ein Frontelement als Ausgangspunkt einer optischen Anordnung festgelegt wird. Das Frontelement ist in dem erfindungsgemäßen Remissionssensor das Messfenster (Ba). Maßgeblich sind im Allgemeinen Material, Brechungsindex, Dicke und Planität des Messfensters. Sinnvoll sind Dicken des Messfensters von im Allgemeinen 1 bis 20 mm,
30 bevorzugt 4 bis 10 mm, besonders bevorzugt 6 bis 8 mm. Bevorzugt ist der Durchmesser 40 bis 100 mm, besonders bevorzugt 50 bis 80 mm. Als Material eignen sich alle optisch transparenten Materialien z. B. Glas (Quarz), Halbedelsteine (Saphir) oder Diamant. In dieser Reihe ist günstig die zunehmende Härte, ungünstig der zunehmende Preis und der zunehmende Brechungsindex (mehr Reflexe). Für alle ist eine interne
35 Antireflexbeschichtung vorteilhaft. Die Mittelsenkrechte des Messfensters (der Platte) bildet ein Bezugssystem (Plattenachse).

In einer Ausführungsform des erfindungsgemäßen Remissionssensors wird nur in einem Winkel beleuchtet und unter mehreren Remissionswinkeln, bevorzugt drei bis sieben, gemessen. Besonders bevorzugt wird mit mehreren, bevorzugt drei bis sieben, Spektrometern simultan gemessen, sowie einem Spektrometer zur Referenzierung der Lichtquelle. Das heißt, die Faseroptik weist in dem erfindungsgemäßen Remissionssensor in einer Ausführungsform eine Beleuchtungsfaser und mehrere, bevorzugt drei bis sieben, Empfangsfasern auf.

Alle einer Beleuchtungsrichtung zugeordneten Fasern (Empfangsfasern, Beleuchtungsfaser) liegen in einer Ebene, die auf dem Messfenster senkrecht steht, da die Ausrichtung parallel zum Messfenster erfolgt. Anders als bei einem Remissionssensor für isometrische Pigmente kann diese Ebene also nicht zum Messfenster hin geneigt werden, um die Übersprechdämpfung zu verbessern. Diese ist also alleine durch die Begrenzung der Aperturwinkel und die Reduzierung des internen Reflexes eingestellt. Frei gewählt werden kann der Winkel dieser Ebene zur Strömungsrichtung. Der Winkel 90° (d.h. quer) ist bevorzugt, da hiermit der Mess- bzw. Beleuchtungsfleck quer zur Strömungsrichtung auseinandergezogen wird, und die Scherkante so recht kurz bleiben kann.

Ein Beispiel für eine solche Optik ist in Figur 4 dargestellt. Ein Beispiel für den dazugehörigen Strahlengang ist in Figur 5 dargestellt.

Figur 4: Optik, bei Beleuchtung unter einem Winkel und Messung unter mehreren Remissionswinkeln

Darin bedeuten:

		Winkel	Winkel
		zum	zur
		Glanz	Senkrechten
B	Beleuchtung	90°	45°
G	Glanz	0°	-45°
E1	Empfang 1	15°	-30°
E2	Empfang 2	25°	-20°
E3	Empfang 3	45°	0°

E4	Empfang 4	75°	30°
E5	Empfang 5	105°	60°

W Messfenster

5 S Senkrechte zur Platte/zum Messfenster

O optisch Achse

P Produktströmung

alpha Winkel zwischen optischer Achse und Produktströmung

10 *Figur 5: Strahlengang bei Beleuchtung unter einem Winkel und Messung unter mehreren Remissionswinkeln*

Darin bedeuten:

15			Winkel	Winkel
			zum	zur
			Glanz	Senkrechten
	B	Beleuchtung	90°	45°
	G	Glanz	0°	-45°
20	E1	Empfang 1	15°	-30°
	E2	Empfang 2	25°	-20°
	E3	Empfang 3	45°	0°
	E4	Empfang 4	75°	30°
	E5	Empfang 5	105°	60°

25

F Fokus

P Produktströmung

L Linse

GF

Glasfaser

Dies ergibt, dass bevorzugt unter 45° zur Senkrechten beleuchtet wird, und unter verschiedenen Winkeln, also -40° bis -30° (nah am Spiegelglanz), im Bereich -20° bis $+30^\circ$,
 5 aber auch unter relativ flachen Winkeln wie 55° bis 65° beobachtet wird. Um eine hohe Winkelauflösung zu erzielen, ist es ferner vorteilhaft, den Aperturwinkelbereich der Fasern von $\pm 12^\circ$ durch Optiken auf maximal $\pm 5^\circ$, bevorzugt maximal $\pm 2^\circ$ oder weniger einzustellen. Dabei lassen sich mit gängigen Fasern im Bereich 100 bis 800 μm und üblichen Linsen mit 10-15 mm Durchmesser (Bereich 2 bis 40 mm) Messflecken im
 10 Bereich 1 bis 10 mm erzielen, was mit der Verwendung der erforderlichen Scherspalt es kompatibel ist.

In einer weiteren bevorzugten Ausführungsform erfolgt die Remissionsmessung bei verschiedenen (mehreren) Beleuchtungswinkeln. Bevorzugt weist der erfindungsgemäße
 15 Remissionssensor somit eine Mehrwinkelmesseinrichtung auf, wobei die Remission unter mehreren Beleuchtungswinkeln gemessen werden kann (Mehrwinkelremissionssensor).

Bei der Realisierung mehrerer Beleuchtungswinkel an einer Analysenzelle kann es aus Platzmangel nötig sein, jeder Beleuchtungsrichtung eine eigene Ebene, d.h. verschiedene
 20 Winkel zur Strömungsrichtung zu geben. In diesem Fall ist es vorteilhaft, wenn die Strömungsrichtung die Winkelhalbierende zu den beiden Ebenen bildet. Die Winkel liegen vorteilhaft im Bereich $\pm 20^\circ$ bis $\pm 70^\circ$, besonders bevorzugt $\pm 50^\circ$ bis $\pm 60^\circ$.

Ein Beispiel für eine solche Optik ist in Figur 6 dargestellt.

25

Figur 6: Optik bei Beleuchtung unter mehreren Beleuchtungswinkeln

Darin bedeuten:

30		Winkel	Winkel
		zum	zur
		Glanz	Senkrechten

Beobachtungsgruppe 1

B.1	Beleuchtung	90°	45°
35	G.1	Glanz	0°
			-45°

	E1.1	Empfang 1	15°	-30°
	E2.1	Empfang 2	25°	-20°
	E3.1	Empfang 3	45°	0°
	E4.1	Empfang 4	75°	30°
5	E5.1	Empfang 5	105°	60°

Beobachtungsgruppe 2

	B2	Beleuchtung	120°	60°
	G2	Glanz	0°	-60°
10	E1.2	Empfang 1	15°	-45°
	E2.2	Empfang 2	25°	-35°
	E3.2	Empfang 3	45°	-15°
	E4.2	Empfang 4	75°	15°
	E5.2	Empfang 5	105°	45°

15

	W	Messfenster
	S	Senkrechte zur Platte/Messfenster
	O1	optisch Achse Beobachtungsgruppe 1
	O2	optisch Achse Beobachtungsgruppe 2

20

	P	Produktströmung
	alpha1	Winkel zwischen optischer Achse 1 und Produktströmung
	alpha2	Winkel zwischen optischer Achse 2 und Produktströmung

25 Einige besonders vorteilhafte Ausführungsformen eines Aufbaus eines Remissionssensors, mit dem mehrere Beleuchtungswinkel (und mehrere Empfangswinkel) realisiert werden, sind im Folgenden diskutiert.

30 I. Um eine Messung von flüssigen Proben enthaltend nicht isometrische Partikel bei verschiedenen Beleuchtungswinkeln durchzuführen, ist es möglich, in mehreren

Messzellen mit jeweils einem Remissionssensor, die parallel oder sequentiell von der Probe durchströmt werden, zu messen.

5 II. Es ist jedoch kostengünstiger, mehrere Beleuchtungswinkel in einer Messzelle (Remissionssensor), d.h. mit einer einzigen optischen Einheit, zu realisieren. Dies ist mit mehreren einzelnen Lichtquellen oder Mehrfachlichtquellen (Shutter sind sowieso bevorzugt vorhanden) und einer entsprechenden Anzahl von Empfangswegen und Spektrometern möglich. Eine wesentliche Verlängerung der Messzeit kann dabei dadurch vermieden werden, dass die Messungen so
10 durchgeführt werden, dass alle Spektrometer ihren Dunkelstrom gleichzeitig bestimmen. In weiteren Ausführungsformen ist es möglich, dass die Lichtwege in mehreren - sich kreuzenden - Ebenen angeordnet werden und/oder einzelne Empfänger mehrfach genutzt werden.

15 Möglich ist auch die sequentielle Einschaltung verschiedener Beleuchtungspfade mit unterschiedlichen Winkeln und die Messung unter einem Beobachtungswinkel, oder Kombinationen dieser Methoden.

Grundsätzlich sind bei einer erfindungsgemäßen Mehrwinkelmesseinrichtung verschiedene
20 Varianten denkbar, z.B. Beleuchtungswinkel $< 45^\circ$ bis zu Beleuchtungswinkeln von maximal 65° (zur Senkrechten), bevorzugt maximal 60° , und Winkel der Empfangsfasern ab ca. 10° vom Glanz bis maximal 65° (zur Senkrechten), bevorzugt maximal 60° .

Unter Beachtung dieser Zusammenhänge kann das Optimum für eine Anwendung in
25 einfacher Weise durch den Fachmann experimentell ermittelt werden.

Zum Anschluss der Lichtwellenleiter (= Fasern) an die Lichtquelle und den Detektor werden im Allgemeinen handelsübliche SMA-Stecker verwendet.

30 In einer besonders bevorzugten Ausführungsform weist die erfindungsgemäße photometrische Messeinrichtung, bevorzugt ein Remissionssensor, zusätzlich mindestens eines der folgenden Merkmale auf:

35 ac) hinter der Lampe ist ein Kompensationsfilter angeordnet, der das Spektrum der Lampe so linearisiert, dass der Unterschied zwischen höchster und niedrigster Intensität des von der Lampe ausgestrahlten Lichts möglichst klein, zum Beispiel maximal Faktor 4 ist,

ad) hinter der Lampe - bei Einsatz eines Kompensationsfilters zwischen Lampe und Kompensationsfilter - ist ein IR-Sperrfilter, ein Kondensator und eine Streuscheibe angeordnet,

5 ae) die Lichtwellenleiter werden in Schutzschläuchen geführt und auf voller Länge mittels eines Stützgestells gestützt,

af) der Referenzleiter wird über ein präzises Abstandselement mit eingebauter Streuscheibe geführt, und definiert abgeschwächt.

10

Die einzelnen Merkmale gemäß ac), ad), ae) und af) wurden vorstehend bereits präzisiert. Besonders bevorzugt weist die erfindungsgemäße photometrische Messeinrichtung, bevorzugt ein Remissionssensor, zusätzlich mindestens die Merkmale ac) und ad) auf, ganz besonders bevorzugt mindestens die Merkmale ac), ad) und ae) und insbesondere die

15 Merkmale ac), ad), ae) und af).

b) *Probenanalyseeinheit (B)*

Die Probenanalyseeinheit (B) umfasst ein Messfenster (Ba) und eine Probenanalysezelle mit

20 einer dreidimensionalen Strömungszelle (Bb).

Das Messfenster (Ba) ist im Allgemeinen eine Planplatte. Für die Planplatte geeignete Materialien sind alle optisch transparenten Materialien, zum Beispiel Glas (Quarz), Halbedelsteine (Saphir) sowie Diamant. Die Planplatte weist im Allgemeinen eine Dicke

25 von 1 bis 20 mm, bevorzugt 4 bis 10 mm, besonders bevorzugt 6 bis 8 mm und einem Durchmesser von im Allgemeinen 40 bis 100 mm, bevorzugt 50 bis 80 mm. Die Planplatte wird in einen Block, bevorzugt einen Metallblock, zum Beispiel aus Titan oder Edelstahl, druck- und lösungsmittelfest eingefügt. Dazu wird die Planplatte zum Beispiel eingeklebt oder mit einer anderen Fügetechnik in den Block eingesetzt. In einer Ausführungsform der

30 vorliegenden Erfindung wird eine Planplatte aus Saphir mit Gold bedampft zur druck- und lösungsmittelfesten Einfügung. Das Messfenster selbst steht bevorzugt um einige μm , im Allgemeinen 0 bis 100 μm , bevorzugt 0 bis 50 μm , besonders bevorzugt 10 bis 20 μm vor. Das Messfenster steht im Allgemeinen senkrecht, so dass eine einfache Befüllung der Probenanalyseeinheit mit der flüssigen Probe, enthaltend nicht isometrische Partikel, die

35 zuvor die dreidimensionale Strömungszelle (Ba) durchquert hat, und ein einfacher Ablauf von Lösungsmittel möglich ist. Das Messfenster ist bevorzugt rund. Bevorzugt bildet der Metallblock eine Tropfkante aus, um gezielt Tropfen aus den eingesetzten flüssigen Proben

an dieser Stelle zu bilden, damit diese nicht an empfindliche Stellen des Remissionssensors gelangen.

- 5 Auf der anderen Seite des Messfensters (d.h. auf der anderen Seite des Messfensters als die optische Einheit) ist die Probenanalysezelle angeordnet, indem diese so an das Messfenster angepresst wird, dass ein Spalt zwischen Messfenster und Probenanalysezelle gebildet wird, den eine zu messende flüssige Pigmentpräparation durchqueren muss, wobei bei der Durchquerung des Spalts eine Scherung der Probe erfolgt. Die Scherung wird bevorzugt dadurch erzielt, dass der Druckverlust in dem Spalt bevorzugt 0,1 bis 3 bar auf 1 bis 15 mm
- 10 Länge, besonders bevorzugt 0,5 bis 1,5 bar auf 2 bis 8 mm Länge beträgt. Dadurch, dass die Probenanalysezelle auf einer Seite des Messfensters angepresst (und abnehmbar) ist, lässt sich die optische Einheit sowie gegebenenfalls das Messfenster leicht reinigen und kalibrieren.
- 15 Die Probenanalysezelle ist bevorzugt ein Block, aus dem das vorstehend beschriebene dreidimensionale Strömungsvolumen herausgearbeitet wurde, bzw. der durch die vorstehend beschriebenen Fertigungsmethoden gebildet wurde.

20 Eine besonders wichtige Dimension ist die Spalthöhe des Scherspalt, d.h. die Höhe der Messzone. Diese Abmessung wirkt sich auf drei wichtige Eigenschaften aus:

- i) den Ausrichtungsgrad (Maße der Messzone, siehe Diskussion der Maße a, b, c, n, m)
- ii) die Scherbeanspruchung (Saubereinrichtung der Messfenster, der Druckverlust ist proportional zur Probenviskosität und zur Länge der Messzone, und näherungsweise
- 25 umgekehrt proportional zum Quadrat der Spalthöhe)
- iiia) Bei Messungen in Remission muss die Schichtdicke zwar nicht deckend sein, es ist allerdings wesentlich einfacher und genauer, wenn diese Randbedingung eingehalten wird (so auch bei der Trockenfarbmetrik üblich). Die Deckkraft beträgt bevorzugt > 96 %, besonders bevorzugt > 99 %. Je nach Probeneigenschaften ergeben sich
- 30 daraus die Mindestschichtdicken (und somit die Spalthöhe). Bei den meisten Produkten liegen diese zwischen 0,2 und 2,5 mm, meist zwischen 0,5 und 1,5 mm.
- iiib) Bei Messungen in Transmission muss die Schicht so dünn sein, dass noch eine gut handhabbare Lichtmenge durchtreten kann. Für die Bildanalyse oder Extinktionszähler sollte mehr als 50 % des Lichtes durchtreten, für integrale
- 35 Transmissionsmessungen sollte die Transmissionschicht (und somit die Spalthöhe) zwischen 0,02 und 0,5 mm liegen, bevorzugt zwischen 0,05 und 0,2 mm. Die

Obergrenze ist hierbei unkritisch, die Untergrenze dagegen schon, da Schichtdicken unter 0,05 mm schwer handhabbar sind.

- iiic) Bei anderen Messungen kann die Schicht in der Regel alleine nach den Kriterien 1 und 2 ausgelegt werden.

5

Die Spalthöhe beträgt somit im Allgemeinen zwischen 0,05 und 5 mm, bevorzugt zwischen 0,2 und 2,5 mm, besonders bevorzugt zwischen 0,5 und 1,5 mm.

10 Gemäß der vorliegenden Erfindung wird die flüssige Probe enthaltend nicht isometrische Partikel in einer speziellen Strömungsführung an den Scherspalt (= Messzone) herangeführt. Diese spezielle Strömungsführung wird dadurch erzielt, dass die flüssige Probe eine dreidimensionale Dehnungszone gemäß der vorliegenden Anmeldung, und eine daran anschließende Messzone (Scherspalt) durchquert. Bei der Durchquerung erfolgt eine Ausrichtung der Partikel in zwei untereinander orthogonalen Richtungen, die beide parallel
15 zum Messfenster laufen. Dabei wird ein Fluidelement der flüssigen Probe mit den Massen a, b und c einem Fluidelement mit den Massen $a \times n$, $b/n \times m$ und c/m umgeformt, wobei a die Breite, b die Höhe und c die Länge des Fluidelements bedeuten und n und m von der Geometrie der Strömungszelle abhängige Konstanten sind, die positive Zahlen ≥ 1 bedeuten. Bevorzugte Ausführungsformen der dreidimensionalen Strömungszelle und
20 Werte für n und m wurden bereits vorstehend genannt. Bei der Auswahl der Querschnitte und Dehnungskoeffizienten (a, b, c, n, m) ist ein geeigneter Scherspalt (= Messzone) einzustellen.

25 In Figur 7 ist eine bevorzugte Ausführungsform eines Remissionssensors mit einer Probenanalyseeinheit (B) zur Remissionsmessung an flüssigen Proben enthaltend nicht isometrische Partikel umfassend das Messfenster (Ba) und die Probenanalysezelle mit dreidimensionaler Strömungszelle (Bb) sowie eine Halterung für die Faseroptik (Ab) der optischen Einheit (A) dargestellt.

30 *Figur 7: Remissionssensor mit dreidimensionaler Strömungszelle zur Messung flüssiger Proben enthaltend nicht isometrische Partikel*

Darin bedeuten:

- 35 1 Grundplatte (Montageplatte)
2 Halterung Messfenster

- 3 Messfenster
- 4 Öffnung für Fasersystem
- 5 Tropfkante
- 6 Grundkörper Produktzelle
- 5 7 Produkt Auslauf
- 8 Produkt Zulauf mit spezieller dreidimensionaler Form zur Ausrichtung
- 9 Scherspalt

Die Abdichtung der Probenanalysezelle gegen die optische Einheit kann nach allen dem
10 Fachmann bekannten Methoden erfolgen. Die erhebliche Scherung des Produktes in dem
Scherspalt ist ein wesentlicher Faktor, sowohl um einen definierten Probenzustand zu
erhalten, d.h. durch diese Scherung werden Agglomerate von z.B. Pigmentpartikeln
aufgelöst, als auch um eine Selbstreinigung des Messfensters zu erzielen, das durch die
starke Scherung der Probe ständig von gegebenenfalls am Messfenster hängengebliebenen
15 Partikeln befreit wird.

Ein besonderer Vorteil dieser Selbstreinigung des Messfensters ist, dass diese auch während
der Messung aktiv ist, so dass ein häufiges An- und Ausschalten des Remissionssensors zu
Reinigungszwecken nicht erforderlich ist. Nur, wenn die Selbstreinigung bei speziellen
20 Produkten nicht ausreicht, kann zusätzlich eine mechanische Reinigung des Messfensters
erfolgen, zum Beispiel indem ein Wischer, bevorzugt ein Teflonstreifen, in den Spalt
geschoben wird.

Um einen definierten Probenzustand aufrecht zu erhalten und damit vergleichbare
25 Messdaten zu erzielen, ist eine konstante Scherung der Probe erforderlich. Diese wird
bevorzugt durch kontinuierliche Überwachung des Eingangsdrucks, d.h. des Drucks an der
Eingangsstelle der flüssigen Pigmentpräparation in den Spalt realisiert.

Die Drucküberwachung ist erforderlich, um ein definierte Scherung am Messort zu
30 garantieren. Wenn dies mit anderen Maßnahmen sichergestellt ist (z. B. bekannte
Pumpleistung, Viskosität und Spaltweite), kann eine Druckmessung entfallen. Bei einer
Druckmessung bieten sich mehrere Varianten an, nämlich die T-Konfiguration, die
V-Konfiguration, eine Messung mit durchflossenem Druckaufnehmer, sowie eine Bohrung
in der Produktzelle. Der Aufbau der genannten Konfigurationen ist dem Fachmann bekannt.
35 Auswahlkriterium ist die hinreichend genaue Messung der relativ kleinen Drucke, die

Unempfindlichkeit gegen Druckschwankungen (z. B. wenn das Produkt mit einer pulsierenden Pumpe gefördert wird, sowie die leichte Spülbarkeit (keine Toträume) oder zumindest Reinigbarkeit.

5 In einer besonders bevorzugten Ausführungsform des erfindungsgemäßen Remissionssensors ist der Druckmesser in eine Messkammer mit sehr geringem Volumen eingebaut und wird mit einer sehr dünnen Teflonfolie vor dem Eindringen von als Probe
eingesetzten flüssigen Pigmentpräparationen geschützt. Die Zuleitung ist in einer
bevorzugten Ausführungsform aufwärts gerichtet, so dass auch bei Druckanstieg bis 2 bar
10 noch kein Produkt in die Messkammer gelangen kann. Dadurch muss lediglich der Schlauch
erneuert werden, wenn ein Probenwechsel erfolgt.

In einer weiteren besonders bevorzugten Ausführung wird ein Drucksensor bündig in die Planfläche des Einlaufvolumens, hinter den Strömungsgleichrichter eingebaut.

15 Die Einstellung des Eingangsdrucks ist u.a. abhängig von der Deckkraft sowie von der Viskosität der als Probe eingesetzten flüssigen Pigmentpräparation. Wird als Probe beispielsweise ein nicht stark deckender Lack eingesetzt, ist es erforderlich, eine Produktzelle mit einem größeren Messspalt zu wählen, als wenn ein stärker deckender Lack
20 eingesetzt wird. Der Druckverlust muss dann neu eingestellt werden.

Die Probenanalysezelle (Bb) kann bei dem erfindungsgemäßen Remissionssensor abgenommen werden und durch feste Proben, z. B. Bleche, Folien, Kunststoffoberflächen oder durch einen Kalibrierstandard ausgetauscht werden. Dazu enthält die
25 Probenanalyseeinheit bevorzugt des weiteren eine Halterung für Proben, die eine feste Oberfläche aufweisen. Somit ist es mit dem erfindungsgemäßen Remissionssensor möglich, sowohl Nass- als auch Trockenmessungen durchzuführen. Dadurch ist z. B. ein Vergleich einer festen und einer flüssigen Probe eines Produktes, z. B. eines Lacks, möglich. Der erfindungsgemäße Remissionssensor ermöglicht somit einen einfachen Vergleich von Nass-
30 und Trockenmessungen.

In Figur 8 ist ein Beispiel für einen Remissionssensor zur Messung fester Proben (Blechezelle) und in Figur 9 ein Beispiel für einen Remissionssensor zur Messung eines Kalibrierstandards (Referenzzelle) dargestellt.

35

Figur 8: Remissionssensor zur Messung fester Proben

Darin bedeuten:

- 1 Grundplatte (Montageplatte)
- 2 Halterung Messfenster
- 5 3 Messfenster
- 4 Öffnung für Fasersystem
- 5 Tropfkante
- 6 Abstandshalter
- 7 feste Probe
- 10 8 Federelement
- 9 Anpresselement
- 10 Führungsstangen

Figur 9: Remissionssensor zur Messung eines Kalibrierstandards

- 15 1 Grundplatte (Montageplatte)
- 2 Halterung Messfenster
- 3 Messfenster
- 4 Öffnung für Fasersystem
- 20 5 Tropfkante
- 6 Grundkörper Referenzzelle
- 7 Abstandshalter
- 8 Referenzstandard
- 9 variables Anpresssystem

25

Ein weiteres bevorzugtes Merkmal des erfindungsgemäßen Remissionssensors ist somit, dass die Probenanalysezelle (Bb) abnehmbar ist. Dabei ist das Abnehmen der Probenanalysezelle problemlos möglich und der nach Abnehmen der Probenanalysezelle vorhandene Teil des Remissionssensors ist zur Messung fester Proben (Trockenmessung)

geeignet, ohne dass Umbauten an dem nach Abnehmen der Probenanalysezelle vorhandenen Teil des Remissionssensors erforderlich sind.

Als Halterung für Proben, die eine feste Oberfläche aufweisen (= feste Proben), das heißt zum Beispiel für Bleche, Folien, Kunststoffe oder einen Kalibrierstandard, ist jede dem Fachmann bekannte Halterung geeignet. Bevorzugt wird die feste Probe von Führungsstangen gehalten, durch ein Anpresselement an das Messfenster gedrückt und mittels eines Federelements gefedert.

10 c) *System-Kontrolleinheit (C)*

Die System-Kontrolleinheit umfasst Detektoren zur Aufnahme von Messdaten und ein daran angeschlossenes Auswertegerät. Bevorzugt sind die Detektoren faseroptische monolithische Diodenzeilenspektrometer, die eine Auflösung von wenigstens 15 bit ermöglichen.

Alle dem Fachmann bekannten Detektoren können eingesetzt werden, bevorzugt sind es faseroptisch gekoppelte monolithische Diodenzeilenspektrometer, da diese sehr robust und signalstabil sind. Sie sollten eine möglichst hohe Auflösung haben mindestens 10 bit, bevorzugt ab 12 bit, besonders bevorzugt ab 15 bit.

In einer besonders bevorzugten Ausführungsform des Remissionssensors sind alle Einheiten des Remissionssensors, d.h. die optische Einheit, die Probenanalyseeinheit und die System-Kontrolleinheit in einem gemeinsamen Gehäuse untergebracht, in dem bevorzugt eine Ventilation und eine thermostatgeregelte Wärmeabfuhr, besonders bevorzugt über Kühlwasser, erfolgt (Kühler/Lüfter). Bevorzugt handelt es sich um ein mobiles Gehäuse, das ohne Schwierigkeiten zum Einsatzort transportiert werden kann, zum Beispiel ein Gehäuse auf Rollen. Das Gehäuse wird temperiert, da eine konstante Temperatur zu einer Verbesserung der Messgenauigkeit führt. Unabhängig davon kann es auch erforderlich sein, bei der Produkttemperatur gewisse Toleranzen einzuhalten, da starkes Verdunsten der Lösungsmittel, eine Wärmeempfindlichkeit und thermochromatische Effekte möglich sind. Gleichzeitig werden thermische Wechselbelastungen vermieden, die zu mechanischen Veränderungen führen können. Des Weiteren wird durch das Gehäuse eine Berührung der Lichtwellenleiter sowie der anderen Elemente des Remissionssensors vermieden und Lichtdichtheit gewährleistet. Durch das gemeinsame Gehäuse wird somit eine Erhöhung der Messgenauigkeit des Remissionssensors erzielt.

Eine bevorzugte Ausführungsform der Kontrolleinheit gleicht die Helligkeiten der verschiedenen optischen Signale (Referenz, Messung) durch Einsatz mindestens eines optischen Dämpfers an, um die Spektrometer gleich und somit maximal aussteuern zu können. Dies optimiert die Messgenauigkeit. Diese Dämpfer müssen die eingestellte
5 Dämpfung konstant halten, und sind bevorzugt kontinuierlich verstellbar, und besonders bevorzugt mit einem elektromechanischen oder piezoelektrischen Präzisionsantrieb. Die Dämpfer besitzen einen Eingang für die Faseroptik und einen Ausgang zum Spektrometer. Sie sind aus Blenden, Abstandshaltern, Streuscheiben, Konversionsfiltern und Neutralfiltern konfigurierbar, dabei ist auf Stabilität und die Erhaltung einer vollständigen
10 AperturAusleuchtung zu achten.

In Figur 10a und 10b ist eine besonders bevorzugte Ausführungsform eines Dämpfers dargestellt.

15 *Figur 10: Bevorzugte Ausführungsform eines Dämpfers*

Figur 10a (Aufsicht) und 10b (Seitenansicht)

Darin bedeuten:

20

- | | |
|-------|------------------------------|
| 1 | SMA-Buchse Empfang |
| 2 | Grundkörper |
| 3 | Streuscheibe (optional) |
| 4 | Neutralfilter (optional) |
| 25 5 | Konversionsfilter (optional) |
| 6 | SMA-Buchse Sender |
| 7 | Klemmvorrichtung |
| 8 | Kolben |
| 9 | Führungsstangen (optional) |
| 30 10 | Schlitten (optional) |
| 11 | Antriebsstange (optional) |
| 12 | Motorhalterung (optional) |
| 13 | Motor (optional) |

In Figur 11 ist ein bevorzugt eingesetztes System zur Remissionsmessung dargestellt..

Figur 11: Bevorzugt eingesetztes System zur Remissionsmessung

5 Figur 11a (Seitenansicht) und 11b (Frontansicht)

Darin bedeuten:

- | | | |
|----|----|---|
| | 1 | Lichtquelle |
| 10 | 2 | Spektrometer mit
optischem Dämpfer
(Anzahl:1 - maximal 8)
und Verstärker |
| | 3 | Kühler |
| 15 | 4 | PC mit AD (analog/digital)-Wandler |
| | 5 | Pumpe |
| | 6 | Strömungszelle |
| | 7 | Messfenster |
| | 8 | Faserhalterung |
| 20 | 9 | Fasern, bevorzugt Glasfasern (die Zahl der Fasern kann höher sein, als in der Figur
dargestellt ist) |
| | 10 | Druckmessung |
| | 11 | Vorlagebehälter |
| | 12 | Rührer, z. B. Magnetrührer |
| 25 | 13 | mobiles Gehäuse |
| | 14 | Kühlwasser |

Spektrometer 1 – maximal 8 (siehe 2 in Figur 11) bedeutet, dass jeder zu messende
Lichtweg einen eigenen spektralen Detektor (Spektrometer) besitzt.

- | | | |
|----|---|---|
| 30 | - | Weg 1 normalerweise Referenz direkt von der Lampe |
| | - | Weg 2 erster Remissionswinkel |

- Weg 3 zweiter Remissionswinkel
- Weg 4 dritter Remissionswinkel
- Weg 5

5 In Figur 12 ist der allgemeine Messaufbau eines hochgenauen strömungsorientierten Mehrwinkelremissionssensors dargestellt, und in Figur 13 ist die Optik bei Beleuchtung in einem Winkel und Messung unter mehreren Winkeln in Form eines sogenannten „FLOMAC-Dome“ dargestellt. Dabei bedeutet Flomacs „flow oriented multi angle colour sensor“.

10 *Figur 12: allgemeiner Messaufbau eines hochgenauen strömungsorientierten Mehrwinkel-Remissionssensors (FLOMAC)*

Darin bedeuten:

- 15
- 1 Drucküberwachung
 - 2 Spektrometer
 - 3 FLOMAC-Dome
 - 4 FLOMAC-Zelle
 - 20 5 Rührer
 - 6 Vorlage
 - 7 Pumpe

25 *Figur 13: Optik bei Beleuchtung in einem Winkel und Messung unter mehreren Winkeln; „FLOMAC-Dome“*

Darin bedeuten:

- 30
- 1 Empfang -15°
 - 2 Spektrometer
 - 3 Empfang 15°
 - 4 Empfang 25°
 - 5 Empfang 45°

- 6 Empfang 75°
- 7 Beleuchtung
- 8 Empfang 105°
- 9 FLOMAC-Dome
- 5 10 FLOMAC-Zelle

Die höchste Messgenauigkeit des Remissionssensors wird erreicht, wenn alle genannten Merkmale in dem Remissionssensor erfüllt sind. So können mit Hilfe des
10 erfindungsgemäßen Remissionssensors zur Messung flüssiger Proben mit nicht isometrischen Partikeln, insbesondere flüssigen Pigmentpräparationen mit nicht isometrischen Partikeln, sehr hohe absolute Messgenauigkeiten von im Allgemeinen $< 0,5$ bis zu $0,05$ dE, erzielt werden, was durch eine absolute Messgenauigkeit von $0,1\%$ der Rohmessdaten (Remissionsintensitäten) erreicht wird. Im Vergleich dazu werden bei
15 Messungen fester pigmentierter Oberflächen (Trockenmessungen) gemäß dem Stand der Technik absolute Messgenauigkeiten von $0,1$ dE erzielt. Der erfindungsgemäße Remissionssensor ist somit geeignet, aufwändige Trockenmessungen im Bereich der Messung von Proben mit nicht isometrischen Partikeln zu ersetzen. Dies wird durch die Sensorcharakteristik des erfindungsgemäßen Remissionssensors sowie durch die
20 erfindungsgemäße Strömungszelle erreicht.

Vor Beginn der Messungen muss der Remissionssensor kalibriert werden. Dies kann grundsätzlich auf jede beliebige, dem Fachmann bekannte Art und Weise erfolgen. Bevorzugt wird zur Kalibrierung des Remissionssensors eine weiße Glasscheibe verwendet,
25 da diese wesentlich weniger verschmutzungsanfällig ist als eine üblicherweise eingesetzte matte Oberfläche. Das Glas hat gegenüber der matten Oberfläche den Vorteil, dass es nicht altert und sich immer wieder definiert reinigen lässt. Die Spiegelung des Glases ist unkritisch, da der Remissionssensor den Glanz ausblendet. Zur Kalibrierung wird die Probenanalysezelle des Remissionssensors abgenommen.

30

In einer bevorzugten Ausführungsform wird die weiße Glasscheibe (Kalibrierscheibe) in einen Präzisionshalter an den üblicherweise in einer bevorzugten Ausführungsform die Probenanalyseeinheit tragenden Führungsstangen gegen das Messfenster geführt und mit Passstiften positioniert. Für einen definierten und reproduzierbaren Abstand der weißen
35 Glasscheibe zum Messfenster sorgt ein Abstandshalter. Vorteilhaft wird dieser auf Werte

von 50 bis 500 μm , besonders bevorzugt etwa 100 μm eingestellt. Die Glasscheibe und der Abstandshalter sind elastisch gelagert, bevorzugt über ein variables Anpresssystem zum Beispiel mittels Federkraft oder einem Elastomer, so dass sie immer plan mit definierter Anpresskraft auf dem Messfenster aufliegen. Die Reproduzierbarkeit dieser Kalibrierung
5 liegt bei etwa 0,1%.

Ein weiterer Vorteil des erfindungsgemäßen Remissionssensors ist, dass mit dieser Vorrichtung auch Messungen, insbesondere Vergleichsmessungen, mit Oberflächen entsprechender fester Proben, z. B. Blechen und Folien, anstelle der flüssigen Proben mit
10 nicht isometrischen Partikeln durchgeführt werden können, wenn die Probenanalysezelle durch diese festen Proben, z. B. Bleche und Folien, ausgetauscht wird. Dazu können Führungsstangen, insbesondere die oberen Führungsstangen entfernt werden. Auf den Messkopf (d.h. Messfenster mit Halterung) wird im Allgemeinen ein Abstandshalter gestülpt. Auf die unteren Stangen wird ein Blech gestellt, das durch ein von diesen Stangen
15 geführtes Anpresselement gegen das Messfenster gedrückt wird. Die Anpressung erfolgt mit einer elastisch aufgehängten Planplatte in der Größe des Messfensters. Des Weiteren können zum Vergleich auch feste und flüssige Proben ohne nicht isometrische Partikel gemessen werden.

20 Die Möglichkeit, mit der gleichen Optik auch feste Proben, z. B. Bleche, in definiertem Abstand und in definierter Ausrichtung zu messen, ist eine Besonderheit der planen Ausführung des Messfensters und der abnehmbaren Produktzelle. Diese Möglichkeit erlaubt eine einfache Übertragung von Nassmessungen auf Trockenmessungen.

25 Ein weiterer Gegenstand der vorliegenden Anmeldung ist ein Verfahren zur Messung der Remission einer flüssigen Probe enthaltend nicht isometrische Partikel umfassend:

i) Ausbildung eines Probenstroms einer Probe enthaltend nicht isometrische Partikel mit einer definierten Dicke und definierter Ausrichtung der Partikel in der Probe in
30 zwei Achsen,

ii) Bestrahlung des Probenstroms unter einem oder mehreren Winkeln mit von einer Lichtquelle ausgesandter elektromagnetischer Strahlung, wobei die elektromagnetische Strahlung mit der Probe in Wechselwirkung tritt und ein Teil der
35 Strahlung nach Wechselwirkung mit der Probe diffus reflektiert wird,

iii) Empfangen und Erfassen der diffus reflektierten Strahlung als Remissionssignal unter mehreren Winkeln,

iv) Empfangen und Erfassen eines Referenzsignals, wobei das Referenzsignal von derselben Lichtquelle, die zur Bestrahlung des Probenstroms dient, ausgesandte elektromagnetische Strahlung ist, die nicht mit der Probe in Wechselwirkung tritt,

wobei das Remissionssignal und das Referenzsignal simultan erfasst werden.

10 Damit wird erreicht, dass alle Signale, d.h. die Remissionssignale und das Referenzsignal von den gleichen zufälligen Schwankungen betroffen werden. Dies wird durch Verwendung von faseroptischen monolithischen Diodenzeilen-Spektrometern erreicht, die bevorzugt eine Auflösung von wenigstens 15 bit ermöglichen und die mit Integrationszeiten zwischen 4 ms und 6000 ms an die vorhandene Helligkeit angepasst werden. Die mit solchen Diodenzeilen-
15 Spektrometern gemessenen Werte beziehen sich auf eine Diodennummer und müssen auf feste Wellenlängen interpoliert werden. Diese Interpolation ist besonders genau, wenn ein Spline verwendet wird, was bevorzugt ist. Dazu müssen jedoch vorher die Empfindlichkeitsunterschiede der einzelnen Dioden ausgeglichen werden, da es sonst zu Überschwingungen kommt. Dieser Ausgleich erfolgt durch das Teilen der Signale durch ein
20 für den Sensorbaustein charakteristisches Muster (pattern) vor der Interpolation.

Zur Ausbildung des Probenstroms mit einer definierten Dicke und definierter Ausrichtung der Partikel in der Probe in zwei Achsen wird bevorzugt eine dreidimensionale Strömungszelle gemäß der vorliegenden Anmeldung eingesetzt. Bevorzugte
25 Ausführungsformen der Strömungszelle und bevorzugte Ausrichtungen der Partikel sind vorstehend genannt.

In einer bevorzugten Ausführungsform wird das erfindungsgemäße Verfahren mit dem erfindungsgemäßen Remissionssensor durchgeführt. Bevorzugte Ausführungsformen des
30 erfindungsgemäßen Remissionssensors sind bereits vorstehend genannt.

Ein weiterer Gegenstand der vorliegenden Anmeldung ist daher die Verwendung des erfindungsgemäßen Remissionssensors zur Messung der Remission einer flüssigen Probe enthaltend nicht isometrische Partikel.

35 In Figur 14 sind Messdaten dargestellt, die die Abhängigkeit des Flops ((Helligkeit L bei 15° minus Helligkeit L bei 75°)/ Helligkeit L bei 45°) von dem in der Strömungszelle

eingestellten Druck und damit von der Strömungsgeschwindigkeit betreffen. Das heisst, Figur 14 betrifft die Flopzahl eines Metallic-Pigments als Funktion des Druckabfalls in der erfindungsgemäßen dreidimensionalen Strömungszelle. Des Weiteren sind in Figur 14 zum Vergleich Einzelmessungen an Blechen, die mit einem Effekt-Lack, enthaltend das
 5 Metallic-Pigment (demselben Lack, der als flüssige Probe vermessen wird) lackiert sind, mittels des erfindungsgemäßen Remissionssensors zur Messung fester Proben, wie vorstehend beschrieben, und mittels eines Remissionssensors gemäß dem Stand der Technik (MA 68 II; Multi-Angle Spektrophotometer von X-Rite), dargestellt.

10 *Figur 14: Flopzahl eines Metallic-Pigments als Funktion des Druckabfalls an der erfindungsgemäßen dreidimensionalen Strömungszelle plus verschiedene Einzelmessungen an Blechen, die mit einem Effekt-Lack lackiert sind*

15 x-Achse:

Druck p[bar]

y-Achse:

Flop (L15°-L75°)/L45°

20

Legende:

- 1 X-Rite Blech (Blech, gemessen mit einem Spektrometer des Standes der Technik (MA 68 II; Multi-Angle Spektrophotometer von X-Rite))
- 2 Dome Blech (Blech, gemessen mit einem Spektrometer zur Messung fester Proben
 25 gemäß der vorliegenden Anmeldung)
- 3 Dome flüssig (flüssige Probe, gemessen mit dem erfindungsgemäßen Spektrometer zur Messung flüssiger Proben)

Wie Figur 14 zu entnehmen ist, erfolgt ab einem bestimmten Druck und somit einer
 30 bestimmten Strömungsgeschwindigkeit eine Ausrichtung der nicht isometrischen Metallic-Pigmente in der flüssigen Probe entsprechend der Ausrichtung der nicht isometrischen Metallic-Pigmente auf den Blechen.

In Figur 15 sind Messdaten dargestellt, die die Abhängigkeit der Helligkeit vom
 35 Remissionswinkel relativ zum Glanz (Winkel alpha) betreffen. Dabei wird ein Vergleich

von Messdaten an lackierten Blechen, gemessen mit einem Remissionssensor des Standes der Technik (MA 68 II; Multi-Angle Spektrophotometer von X-Rite), lackierten Blechen, gemessen mit dem erfindungsgemäßen Remissionssensor zur Messung fester Proben und von flüssigen Proben (des gleichen Lacks, mit dem die Bleche lackiert wurden), gemessen mit verschiedenen Ausführungsformen des erfindungsgemäßen Remissionssensors zur Messung flüssiger Proben, wobei die dreidimensionale Strömungszelle in den Ausführungsformen unterschiedlich aufgebaut ist, dargestellt.

Figur 15: Metallic Pigment gemessen mit dem Flomacs-Dome (= erfindungsgemäßer Remissionssensor) und dem X-Rite (= Remissionssensor des Standes der Technik; MA 68 II; Multi-Angle Spektrophotometer von X-Rite) (Beleuchtung unter 45 ° zur Senkrechten) gemessen an Blechen und in einer flüssigen Probe

x-Achse:

Remissionswinkel relativ zum Glanz alpha [°]

y-Achse:

Helligkeit L

Legende:

1 X-Rite Blech

2 Dome Blech

3 Symmetrische Zelle Dome flüssig

4 Unsymmetrische Zelle Dome flüssig

Alle Daten sind vergleichbar, wie Figur 15 zu entnehmen ist. Das bedeutet, die Messungen der flüssigen Proben liefern zuverlässige und vergleichbare Daten betreffend das Verhalten von nicht isometrischen Partikeln in festen Proben.

In Figur 16 sind Messdaten von flüssigen Proben enthaltend Metallic-Pigmente dargestellt. Dabei wird die Remission in Abhängigkeit davon gemessen, ob eine Strömung der flüssigen Probe erfolgt (Pumpe an) oder nicht (Pumpe aus).

Figur 16: Remission von Metallic-Pigment gemessen mit dem erfindungsgemäßen Remissionssensor mit dreidimensionaler Strömungszelle in Abhängigkeit von der Strömung der flüssigen Probe

5

Zeit t [sec]

y-Achse:

Remission R (bei 600 nm)

10

Legende:

15° Beobachtungswinkel

100° Beobachtungswinkel

15 t1 Pumpe aus

t2 Pumpe an

In Figur 16 ist die Änderung der Remission der Probe deutlich erkennbar, wenn die Pumpe ausgeschaltet ist, also keine Strömung der Probe erfolgt und somit keine Ausrichtung der nicht isometrischen Aluminium-Effekt-Pigmente.

20

Der erfindungsgemäße Remissionssensor kann somit zum Beispiel in den folgenden Anwendungen eingesetzt werden:

25 1. Beurteilung von Pigmenteigenschaften mit Testmischungen

Ähnlich wie ein kommerzielles isometrisches Pigment in Weiß- und Schwarzabmischung vollständig charakterisiert werden kann, kann eine Mischung von Metallic- bzw. Effektpigment mit Weiß und Schwarz zur Charakterisierung der Floeigenschaften eingesetzt werden.

30

2. Steuerung einer Dosieranlage

Der Vorteil - Ersatz der zeitaufwendigen Herstellung von lackierten Probetafeln durch einfache Nassmessung - gilt auch bei der Fertigung von Lacken durch Mischen verschiedener Flüssigkeiten, zum Beispiel mit einer Dosieranlage. In diesem Fall wird zum Erreichen der gewünschten Farbe nicht der Dispergierprozess, sondern der Dosierprozess geregelt.

3. Automatisch geregelte Farbeinstellung bei der Lackproduktion

Die Einstellung eines Lackes auf eine genaue Farbe, das „Tönen“ (= Zugabe von „Hilfspigmenten“ zur Farbabstimmung), erfolgt heute durch manuelle Probenahme, gegebenenfalls Applikation, Messung, Zugabe von Pigmentdispersionen, in wiederholter Folge. Eine Automatisierung des Prozesses mit Hilfe einer inline-Remissionsmessung ist auf Grund der ungenügenden Genauigkeit der verfügbaren Messgeräte nicht möglich. Ein inline einsetzbares Remissionsmessgerät mit hoher Genauigkeit würde die Möglichkeit zu einem automatisch gesteuerten Tönprozess eröffnen.

4. Farbanpassung in einer Lackieranlage

Die Farbe des Lacks lässt sich auch unmittelbar vor der Lackierung anpassen, indem in die Lackieranlage eine Dosieranlage für Farbpasten integriert wird (siehe Color-on-Demand, Fa. PPG), und die Steuerung der Zudosierung über eine Farbmessung des flüssigen Lacks erfolgt, die in diesem Fall vorzugsweise inline erfolgen sollte.

5. Kontrolle nachträglicher Farbänderungen

Durch Alterung oder Scherbeanspruchung können Pigmentpasten oder Lacke ihre Farbe nachträglich ändern. Eine Überwachung der Farbkonzanz mit einem - vorzugsweise inline eingesetzten - hochgenauen Messverfahren wäre hilfreich.

6. Kontrolle der Produktqualität in Ringleitungen von typischen Ringleitungsanlagen (z.B. Automobilhersteller).

Ein weiterer Gegenstand der vorliegenden Anmeldung ist somit die Verwendung des erfindungsgemäßen Remissionssensors zur Remissionsmessung flüssiger Pigmentpräparationen enthaltend nicht isometrische Partikel in einer beliebigen Verfahrensstufe bei der Herstellung, Weiterverarbeitung und Anwendung von flüssigen

Pigmentpräparationen, bevorzugt zur Qualitätskontrolle bei der Dispergierung von pigmentierten Lacken und Pigmentpasten, zur Qualitätsbeurteilung bei der Lackherstellung, zur Steuerung einer Dosieranlage bei der Fertigung von Lacken durch Mischen verschiedener Flüssigkeiten, zur automatisch geregelten Farbeinstellung durch Tönen bei der Lackproduktion, zur Farbanpassung der Farbe des Lacks in einer Lackieranlage, die eine Dosieranlage für Farbpasten aufweist und/oder zur Kontrolle nachträglicher Farbänderungen durch Alterung oder Scherbeanspruchung von pigmentierten Lacken oder Pigmentpasten.

- 10 Ein weiterer Gegenstand der vorliegenden Anmeldung ist die Verwendung des erfindungsgemäßen Remissionssensors zur Durchführung des erfindungsgemäßen Verfahrens.

Es ist bekannt, dass bei Effekt-Lacken, also Lacken, die als nicht isometrische Partikel Metallic-Pigmente und/oder Effektpigmente enthalten, die Art der Applikation einen großen Einfluss auf das Aussehen des Lacks hat, was zum Teil gezielt genutzt wird (z.B. „nasser oder trockener“ applizieren, um einen höheren oder geringeren Flop zu erzielen; elektrostatische oder pneumatische Applikation). Es ist ferner bekannt, dass zwei Effekt-Lacke, die bei bestimmten Applikationsparametern gleich sind, bei anderen unterschiedlich sein können. Dies liegt nach derzeitiger Einschätzung (ohne an eine Theorie gebunden zu sein) daran, dass einige Effektpigmente auf Einflüsse, die den Orientierungsgrad der Partikel vermindern, schneller bzw. stärker reagieren als andere. Der Erfahrungswert ist, dass die kleineren Partikel den Orientierungsgrad schneller vermindern. Dies passt gut zu der theoretischen Vorstellung, dass die Brownsche Molekularbewegung, die kleinen Partikel schneller dreht, und dass die kleineren Partikel in dünnen Schichten leichter größere Winkel einnehmen können.

Mit Hilfe des erfindungsgemäßen Remissionssensors ist eine zeitliche Verfolgung des Orientierungsgrades und eine Messung von Proben, die dieselben Partikel in verschiedenen Orientierungsgraden enthalten, möglich. Eine wesentliche Eigenschaft des erfindungsgemäßen Remissionssensors ist somit die „lacknahe“ Ausrichtung der Effektpigmente. Das bedeutet, mit Hilfe des erfindungsgemäßen Remissionssensors ist eine Korrelation zwischen der Ausrichtung von nicht isometrischen Partikeln und ihren optischen Eigenschaften möglich. Dabei ist zu berücksichtigen, dass die nicht isometrischen Partikel, insbesondere Metallic-Pigmente und/oder Effektpigmente nicht immer in vollständig ausgerichteter Orientierung vorliegen.

Im Experiment bestätigt sich, dass ein Ausrichtungseffekt, wie er berechnet werden kann, stattfindet, und in gewissen Grenzen gezielt einstellbar ist (siehe Figur 15). Auf dieser Basis ist es möglich, den erfindungsgemäßen Remissionssensor noch besser an den Praxisbedarf anzupassen, z.B. dadurch, dass keine optimale – im Sinne von vollständiger – Ausrichtung von Partikeln eingestellt wird, sondern eine teilweise Ausrichtung wie sie z.B. in einem bestimmten Lack erfolgt.

Die Messung bei zwei Ausrichtungen, bei denen eine die kleineren Effektpigmente in einen deutlich verminderten Ausrichtungsgrad erfasst, ist realisierbar, und erlaubt eine gewisse Vorhersage des Applikationseinflusses.

Die im Strömungsfeld erzielte Ausrichtung hängt zum Einen von den Querschnittsverhältnissen in der dreidimensionalen Strömungszelle ab, und baut sich andererseits im Parallelteil der Zelle durch die Brownsche Molekularbewegung und den sich aufbauenden Strömungsgradienten und die daraus resultierenden Drehkräfte graduell wieder ab. Realisiert wird dieses Prinzip der Erzielung und Messung verschiedener Ausrichtungen der Partikel einer Probe durch Messung mit zwei verschiedenen Zellen, den Umtausch von Ein- und Auslass der Strömungszelle, oder die Messung bei verschiedenen Strömungsgeschwindigkeiten, oder besonders vorteilhaft an zwei verschiedenen Stellen mit unterschiedlichem Ausrichtungsgrad am Beginn der Messzone und am Ende.

Mit Hilfe des erfindungsgemäßen Remissionssensors sowie des erfindungsgemäßen Verfahrens ist eine genaue und schnelle Bestimmung der Remission flüssigen Proben enthaltend nicht isometrische Partikel, insbesondere von flüssigen Pigmentpräparationen, insbesondere von Lacken, Pigmentpasten und Weißabmischungen möglich, die gegenüber der ebenfalls hochgenauen Messung ($dE \sim 0,1$) an gespritzten Flächen eine erhebliche, wirtschaftlich relevante Zeitersparnis bietet. Dies ist möglich durch eine zweidimensionale Ausrichtung der nicht isometrischen Partikel mit Hilfe der erfindungsgemäßen dreidimensionalen Strömungszelle. Dabei ist erstmals eine reproduzierbare Messung flüssiger Proben enthaltend nicht isometrische Partikel möglich. Mit Hilfe der erfindungsgemäßen Mehrwinkelmesseinrichtung können des weiteren Messungen bei verschiedenen Beleuchtungswinkeln mit einem Remissionssensor vorgenommen werden.

Die Möglichkeit, mit der gleichen Optik auch feste Proben, z. B. Bleche, in definiertem Abstand und in definierter Ausrichtung zu messen, ist eine Besonderheit der planen Ausführung des Messfensters und der abnehmbaren Produktzelle. Diese Möglichkeit erlaubt eine einfache Übertragung von Nassmessungen auf Trockenmessungen.

Patentansprüche

1. Dreidimensionale Strömungszelle zur Ausrichtung von nicht isometrischen Partikeln in einer flüssigen Probe in zwei Achsen, umfassend eine Zulaufzone für die Probe
5 enthaltend auszurichtende nicht isometrische Partikel und einen Auslass für die Probe enthaltend in zwei Achsen ausgerichtete nicht isometrische Partikel, wobei ein Fluidelement der Probe mit den Maßen a , b , c in einer Dehnungszone zu einem Fluidelement mit den Maßen $a \times n$, $b/n \times m$, c/m umgeformt wird, wobei a die Breite, b die Höhe und c die Länge des Fluidelements bedeuten und n und m von der
10 Geometrie der Strömungszelle abhängige Konstanten sind, die positive Zahlen ≥ 1 bedeuten.
2. Dreidimensionale Strömungszelle nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass $m \times n = m^2/n$ bzw. $n^2 = m$ bedeutet.
15
3. Verfahren zur Ausrichtung von nicht isometrischen Partikeln in einer flüssigen Probe, wobei die flüssige Probe eine dreidimensionale Strömungszelle gemäß Anspruch 1 oder 2 durchfließt, wobei ein Fluidelement der flüssigen Probe mit den Maßen a , b , c zu einem Fluidelement mit den Maßen $a \times n$, $b/n \times m$, c/m umgeformt wird, wobei a
20 die Breite, b die Höhe und c die Länge des Fluidelements bedeuten und m und n von der Geometrie der Strömungszelle abhängige Konstanten sind, die positive Zahlen ≥ 1 bedeuten.
4. Verfahren nach Anspruch 3, dadurch gekennzeichnet, dass $m + n = m^2/n$ bzw. $n^2 = m$
25 bedeutet.
5. Verwendung einer dreidimensionalen Strömungszelle gemäß Anspruch 1 oder 2 zur zweidimensionalen Ausrichtung von nicht isometrischen Partikeln in einer flüssigen Probe in zwei Achsen, bevorzugt zur Ausrichtung von nicht isometrischen Partikeln in
30 flüssigen Pigmentpräparationen.
6. Photometrische Messeinrichtung zur Messung des Dämpfungsgrades bei der Lichtausbreitung einer flüssigen Probe enthaltend nicht isometrische Partikel, umfassend eine dreidimensionale Strömungszelle zur Ausrichtung der Partikel in der
35 flüssigen Probe in zwei Achsen gemäß Anspruch 1 oder 2.

7. Photometrische Messeinrichtung nach Anspruch 6, dadurch gekennzeichnet, dass es sich um einen Remissionssensor handelt.

8. Remissionssensor nach Anspruch 7 aufgebaut aus

- 5 a) einer optischen Einheit (A), die
aa) eine Lichtquelle (Aa) in Form einer Lampe, und
ab) eine Faseroptik umfassend Lichtwellenleiter (Ab), wobei mindestens ein Lichtwellenleiter ein Referenzleiter ist,
umfasst,

- 10 b) einer Probenanalyseeinheit (B), die
ba) ein Messfenster (Ba), und
bc) eine Probenanalysezelle mit dreidimensionaler Strömungszelle (Bb),
umfasst,

15 wobei auf einer Seite des Messfensters die optische Einheit angeordnet ist und auf der anderen Seite des Messfensters die Probenanalysezelle mit dreidimensionaler Strömungszelle angeordnet ist, in dem diese so an das Messfenster angepresst ist, dass ein Spalt zwischen Messfenster und Probenanalysezelle gebildet wird, den eine zu messende flüssige Probe enthaltend nicht isometrische Partikel durchqueren muss,
20 wobei die zu messende flüssige Probe durch die dreidimensionale Strömungszelle, die vor dem Spalt angeordnet ist, in einer speziellen Strömungsführung an den Spalt herangeführt wird,
und

- 25 c) einer System-Kontrolleinheit (C) umfassend Detektoren (Ca) zur Aufnahme von Messdaten und ein daran angeschlossenes Auswertegerät (Cb),

wobei mindestens eine Lichtwellenleiterverbindung von der Lichtquelle (Aa) zu dem Messfenster (Ba) und von dem Messfenster (Ba) weiter zum Detektor (Ca) geführt wird, zur Erzeugung eines Messsignals, und mindestens eine Referenzleiterverbindung
30 direkt von der Lichtquelle (Aa) zum Detektor (Ca) oder vom Messfenster (Ba) zum Detektor (Ca) geführt wird, zur Erzeugung eines Referenzsignals.

9. Remissionssensor nach Anspruch 7 oder 8, dadurch gekennzeichnet, dass die Lampe ausgewählt ist aus der Gruppe bestehend aus LED's, Gasentladungslampen und
35 Lampen mit Glühwendel.

10. Remissionssensor nach einem der Ansprüche 7 bis 9, dadurch gekennzeichnet, dass die Lampe einen integrierten Shutter aufweist.
- 5 11. Remissionssensor nach einem der Ansprüche 7 bis 10, dadurch gekennzeichnet, dass die Lichtwellenleiter Fasern mit 100, 200, 400, 600 oder 800 μm Faserdurchmesser sind.
- 10 12. Remissionssensor nach einem der Ansprüche 7 bis 11, dadurch gekennzeichnet, dass die als Referenzleiter eingesetzte Faser einen angepassten, bevorzugt kleineren Durchmesser aufweist als die übrigen Lichtwellenleiter.
13. Remissionssensor nach einem der Ansprüche 7 bis 12, dadurch gekennzeichnet, dass er zusätzlich mindestens eines der folgenden Merkmale aufweist:
- 15 ac) hinter der Lampe ist ein Kompensationsfilter angeordnet, der das Spektrum der Lampe so linealisiert, dass der Unterschied zwischen höchster und niedrigster Intensität des von der Lampe ausgestrahlten Lichts möglichst klein, z.B. maximal Faktor 4 ist,
- 20 ad) hinter der Lampe – bei Einsatz eines Kompensationsfilters zwischen Lampe und Kompensationsfilter – ist ein IR-Sperrfilter, ein Kondensator und eine Streuscheibe angeordnet,
- 25 ae) die Lichtwellenleiter werden in Schutzschläuche geführt und auf voller Länge mittels eines Stützgestells gestützt,
- af) der Referenzleiter wird über ein präzises Abstandselement mit eingebauter Streuscheibe geführt und definiert abgeschwächt.
- 30 14. Remissionssensor nach einem der Ansprüche 7 bis 13, dadurch gekennzeichnet, dass das Messfenster eine Planplatte, bevorzugt eine Planplatte aus Glas, Halbedelsteinen oder Diamant, besonders bevorzugt mit 1 bis 20 mm Dicke und 40 bis 100 mm Durchmesser.
- 35 15. Remissionssensor nach einem der Ansprüche 7 bis 14, dadurch gekennzeichnet, dass der Spalt 2 bis 10 mm lang ist und zwischen 0,05 und 5 mm hoch ist.

16. Remissionssensor nach einem der Ansprüche 7 bis 15, dadurch gekennzeichnet, dass bei der Durchquerung der Partikel enthaltenden flüssigen Probe eine erhebliche Scherung der Probe erfolgt, die bevorzugt durch einen Druckabfall von der Eintrittsstelle der Probe in den Spalt bis zu ihrer Austrittsstelle von 0,1 bis 3 bar auf 2 bis 10 mm Länge erreicht wird.
17. Remissionssensor nach einem der Ansprüche 7 bis 16, dadurch gekennzeichnet, dass die Probenanalysezelle (Bc) abnehmbar ist.
18. Remissionssensor nach einem der Ansprüche 7 bis 17, dadurch gekennzeichnet, dass die System-Kontrolleinheit Detektoren in Form von faseroptischen monolithischen Diodenzeilensensoren aufweist, die eine Auflösung von wenigstens 15 bit ermöglichen.
19. Remissionssensor nach einem der Ansprüche 7 bis 18, dadurch gekennzeichnet, dass alle Einheiten des Remissionssensors in einem gemeinsamen Gehäuse untergebracht sind, in dem eine Ventilation und eine thermostatgeregelte Wärmeabfuhr erfolgt.
20. Verfahren zur Messung der Remission einer flüssigen Probe enthaltend nicht isometrische Partikel, umfassend:
- i) Ausbildung eines Probenstroms einer Probe enthaltend nicht isometrische Partikel mit definierter Dicke und definierter Ausrichtung der Partikel in der Probe in zwei Achsen,
 - ii) Bestrahlung des Probestroms unter einem oder mehreren Winkeln mit von einer Lichtquelle ausgesandter elektromagnetischer Strahlung, wobei die elektromagnetische Strahlung mit der Probe in Wechselwirkung tritt und ein Teil der Strahlung nach Wechselwirkung der Probe diffus reflektiert wird,
 - iii) Empfangen und Erfassen der diffus reflektierten Strahlung als Remissionssignal unter mehreren Winkeln,
 - iv) Empfangen und Erfassen eines Referenzsignals, wobei das Referenzsignal von derselben Lichtquelle, die zur Bestrahlung des Probenstroms dient, ausgesandte elektromagnetische Strahlung ist, die nicht mit der Probe in Wechselwirkung tritt,

wobei das Remissionssignal und das Referenzsignal simultan erfasst werden.

21. Verwendung eines Remissionssensors nach einem der Ansprüche 7 bis 19 zur Messung der Remission einer flüssigen Probe enthaltend nicht isometrische Partikel, bevorzugt einer flüssigen Probe in Form einer flüssigen Pigmentpräparation enthaltend nicht isometrische Partikel.

5

22. Verwendung eines Remissionssensors nach einem der Ansprüche 7 bis 19 zur Remissionsmessung flüssiger Pigmentpräparationen enthaltend nicht isometrische Partikel in einer beliebigen Verfahrensstufe bei der Herstellung, Weiterverarbeitung und Anwendung von flüssigen Pigmentpräparationen, zur Qualitätsbeurteilung bei der Lackherstellung, zur Steuerung einer Dosieranlage bei der Fertigung von Lacken durch Mischen verschiedener Flüssigkeiten, zur automatisch geregelten Farbeinstellung durch Tönen bei der Lackproduktion, zur Farbanpassung der Farbe des Lacks in einer Lackieranlage, die eine Dosieranlage für Farbpasten aufweist, zur Kontrolle nachträglicher Farbänderungen durch Alterung oder Scherbeanspruchung von pigmentierten Lacken oder Pigmentpasten und/oder zur Kontrolle der Produktqualität in Ringleitungen von Ringleitungsanlagen.

10

15

FIG.1A

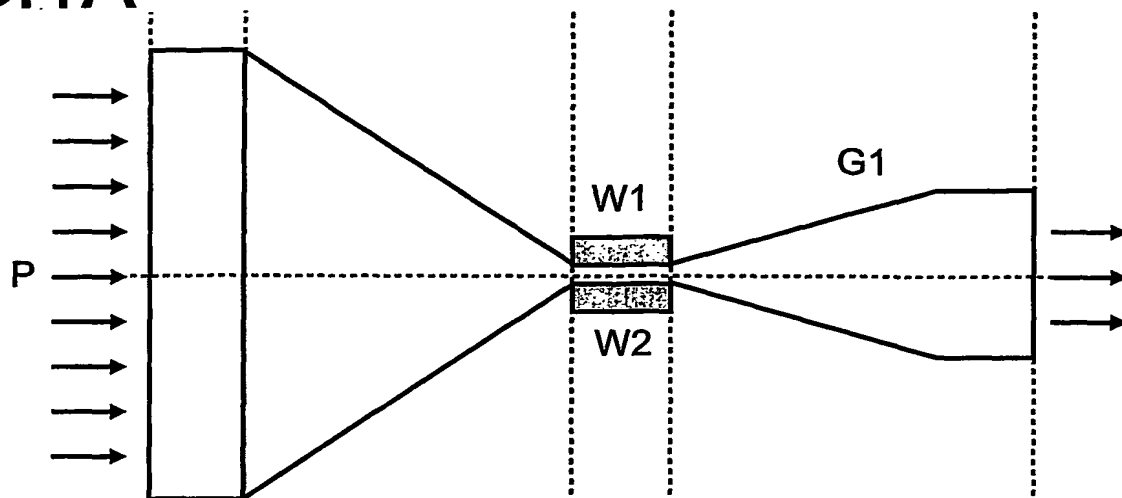


FIG.1B

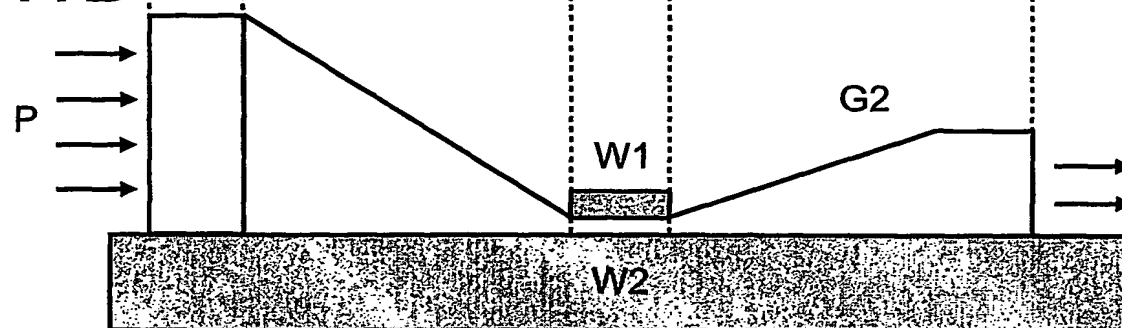


FIG.1C

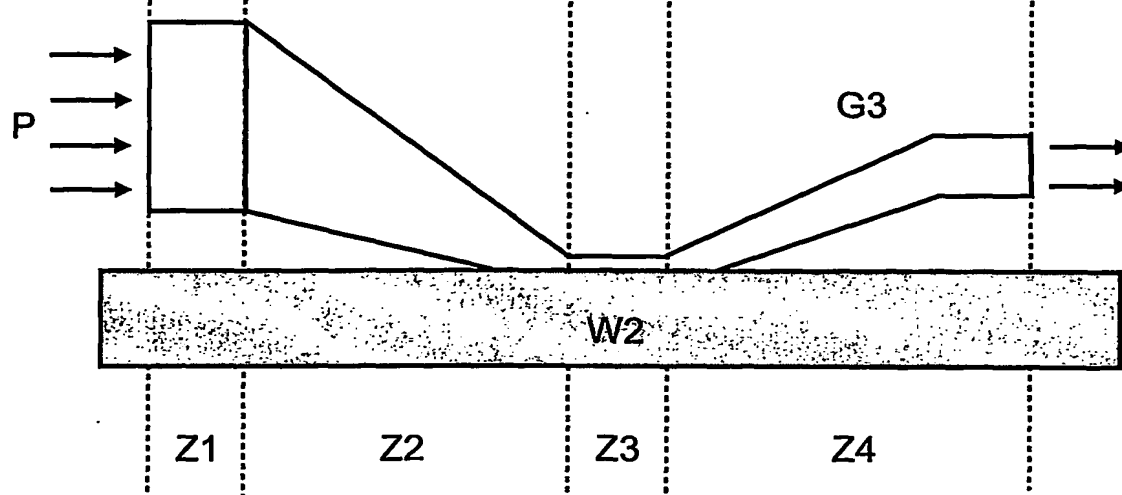


FIG.1D

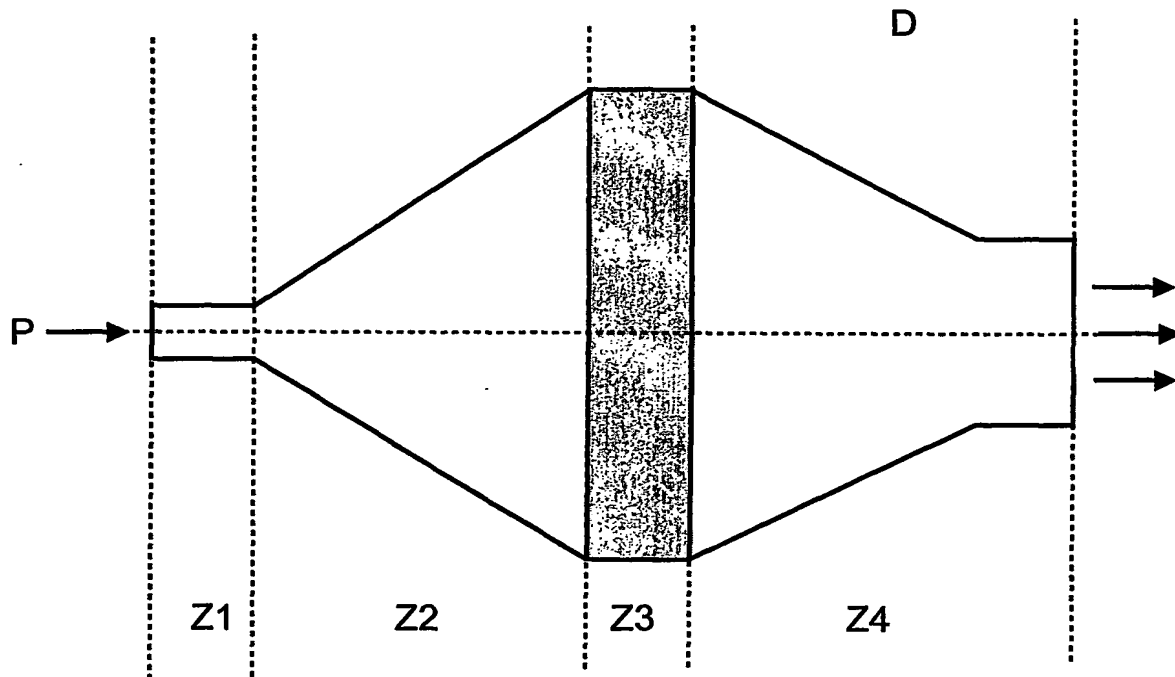


FIG.2

3/16

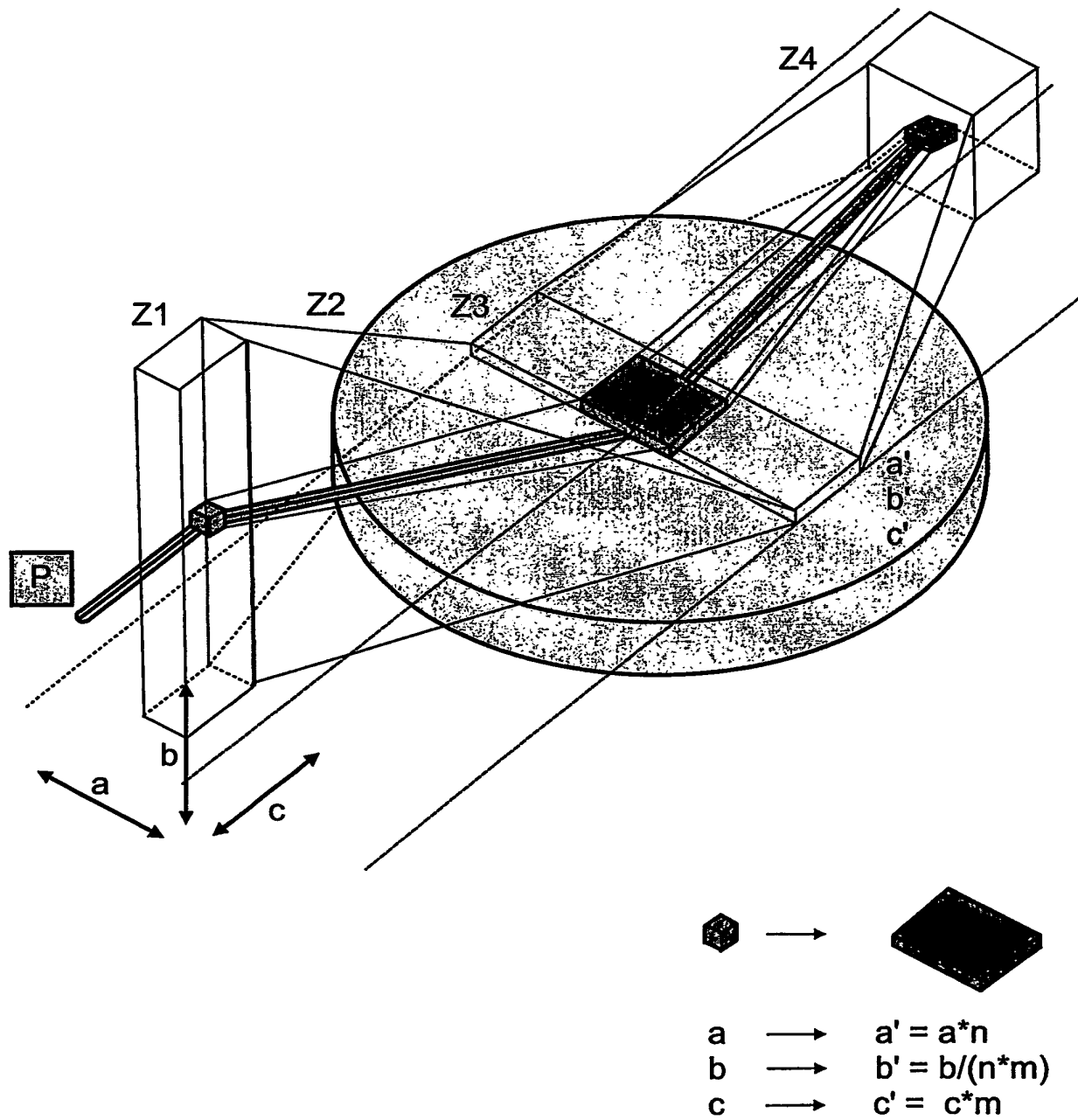


FIG.3

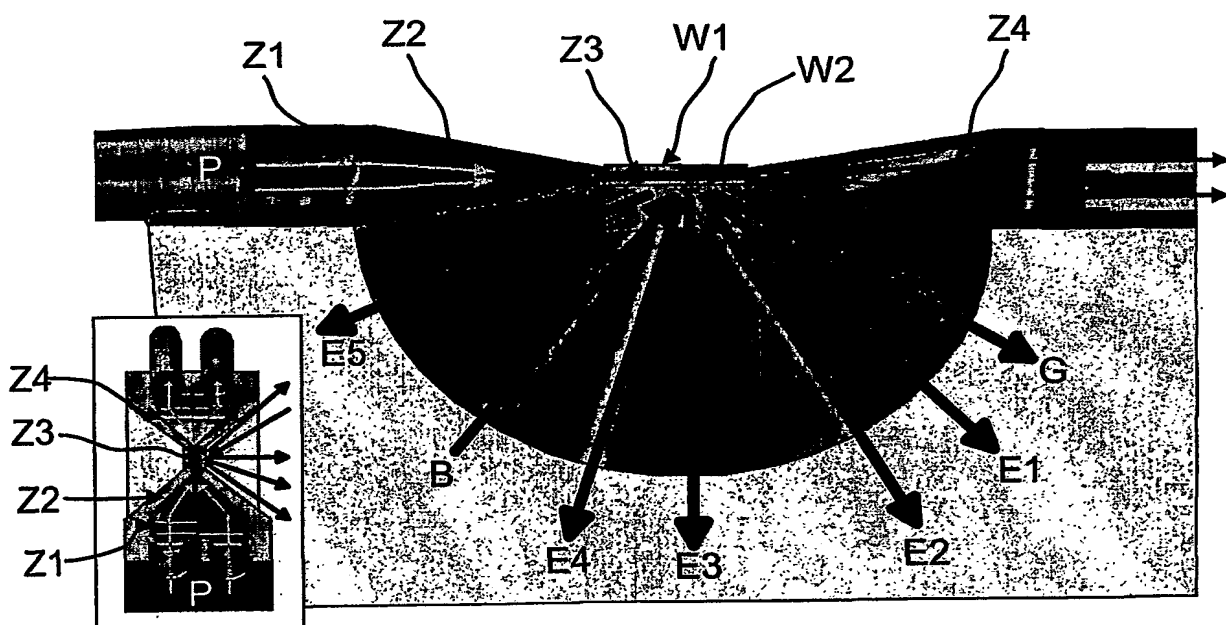


FIG.4

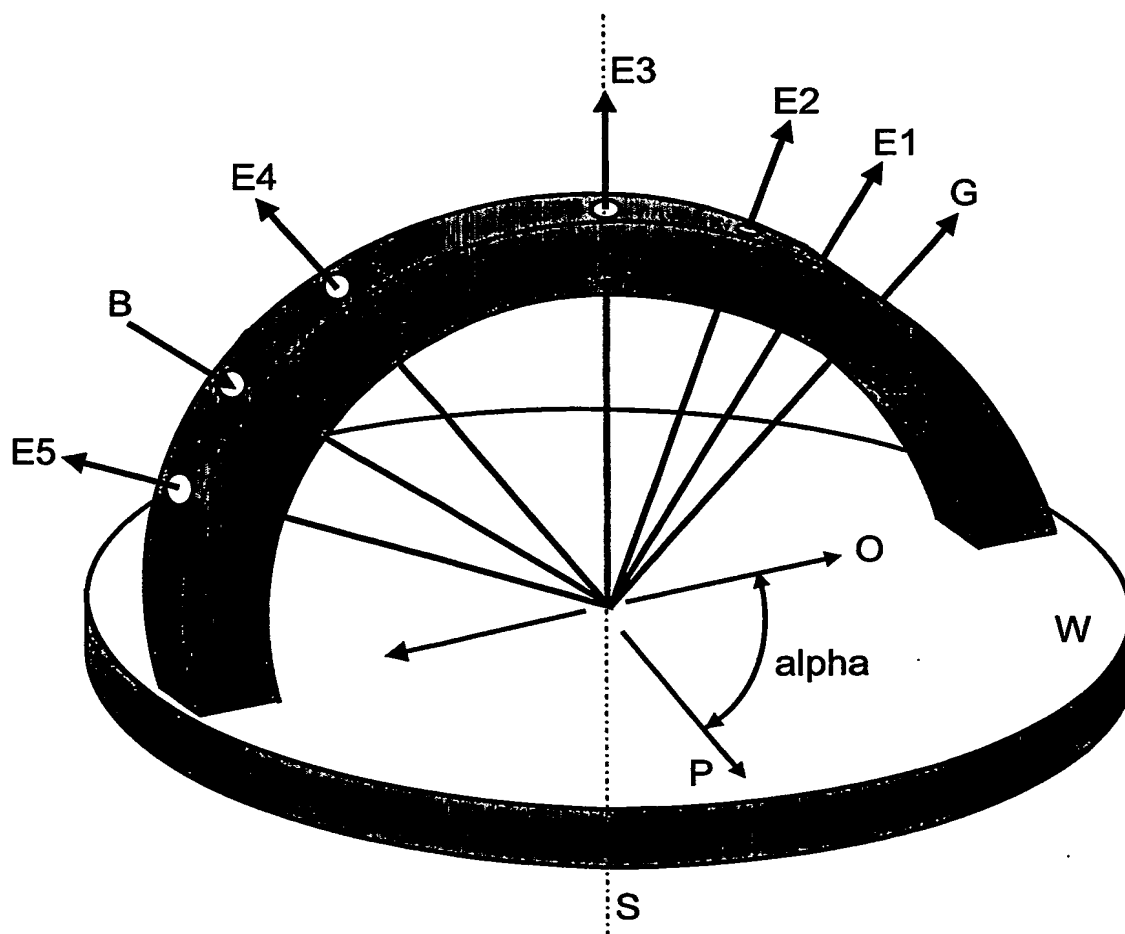


FIG.5

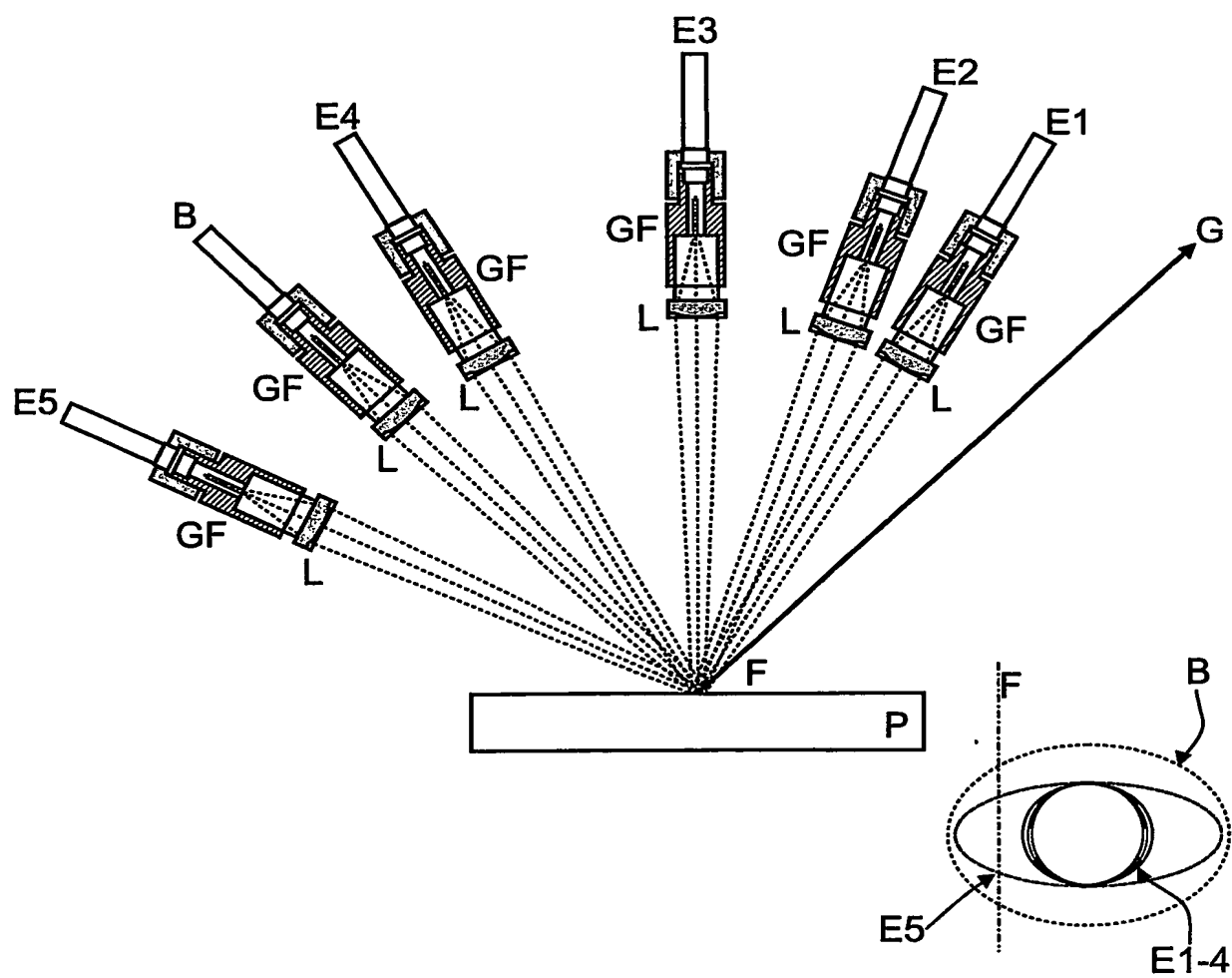


FIG.6

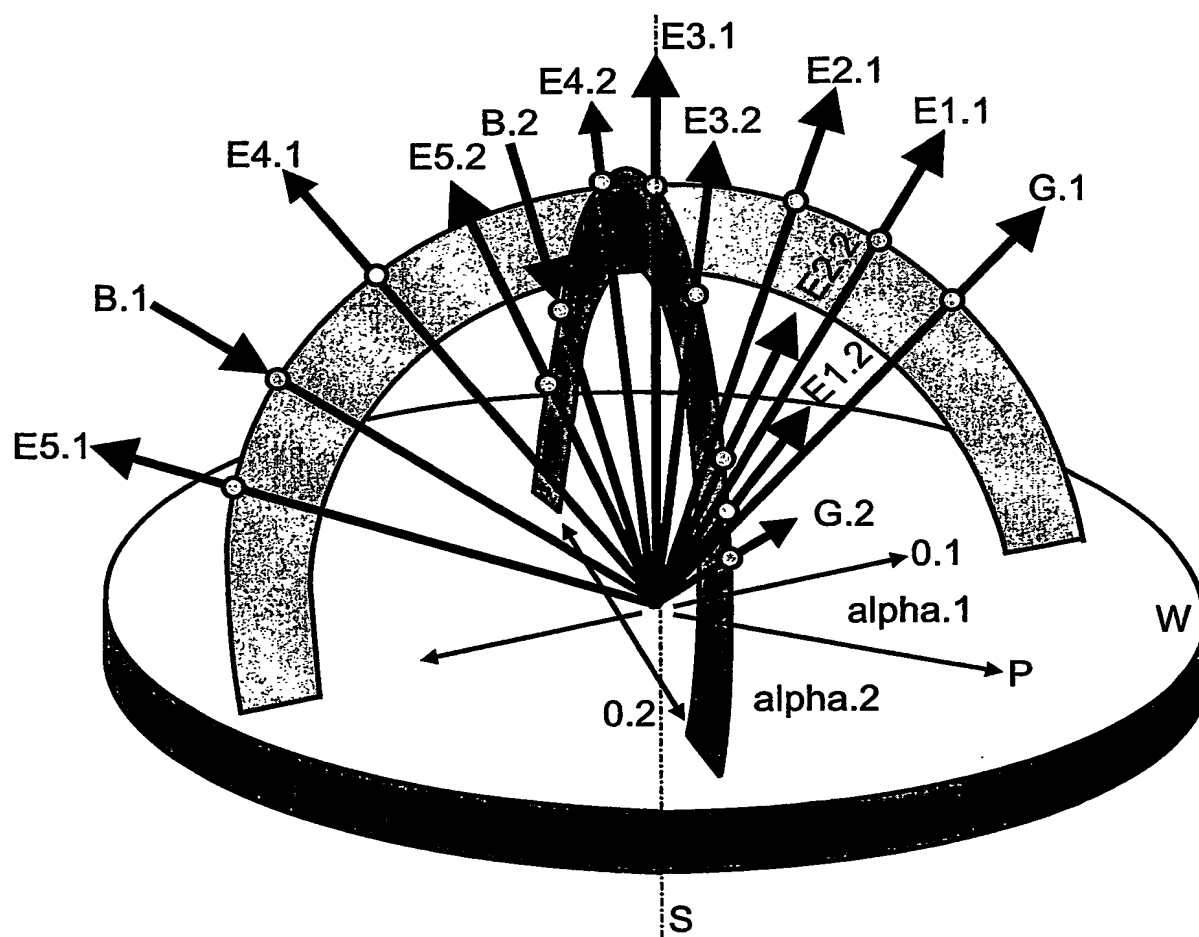


FIG.7

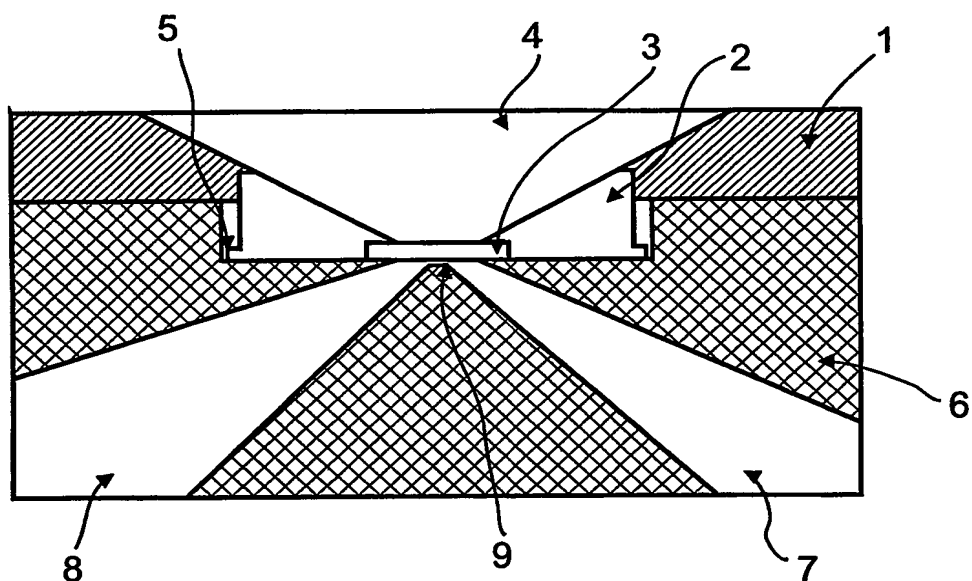


FIG.8

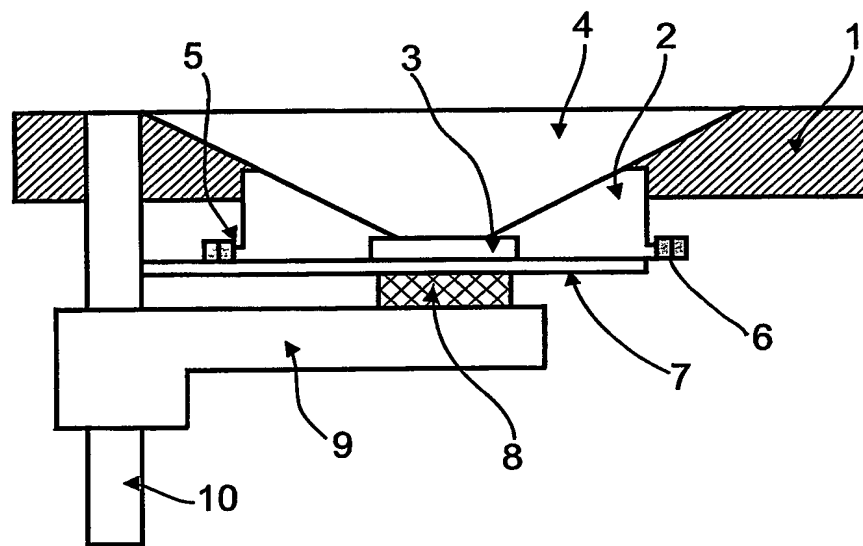


FIG.9

10/16

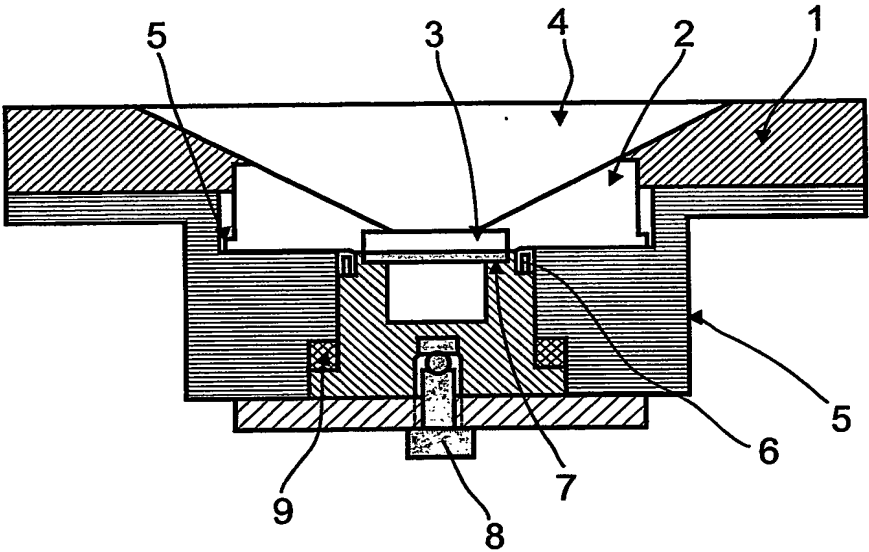


FIG.10A

11/16

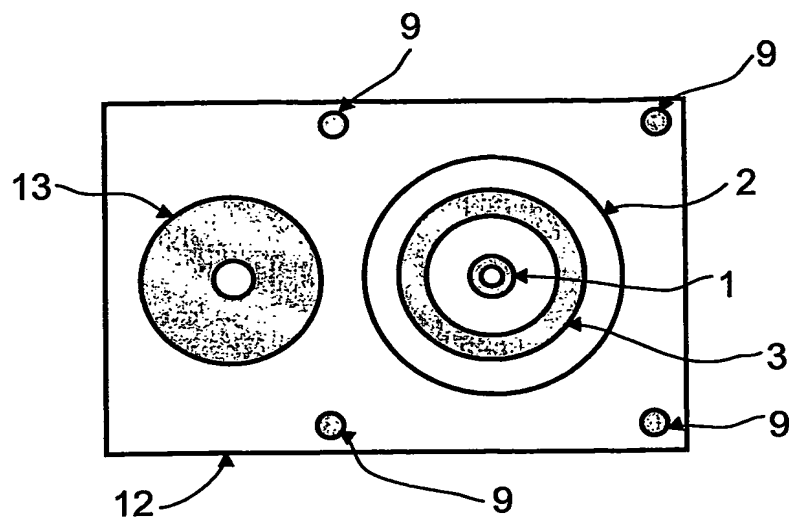


FIG.10B

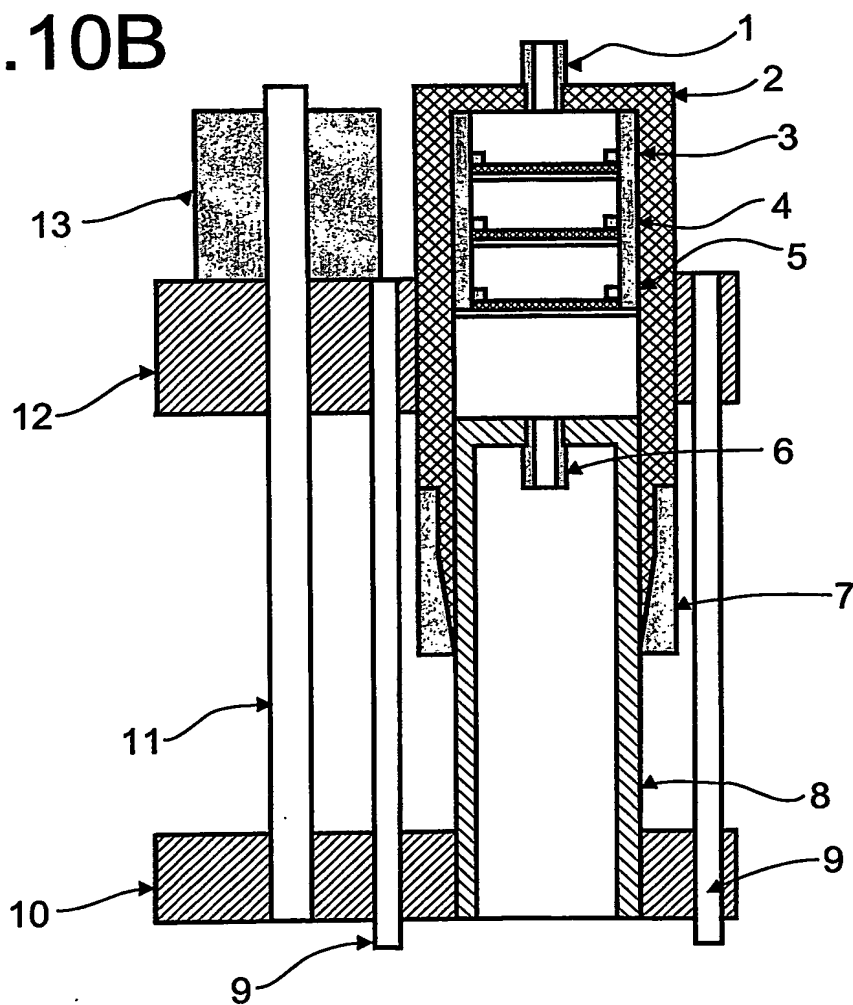


FIG.11A

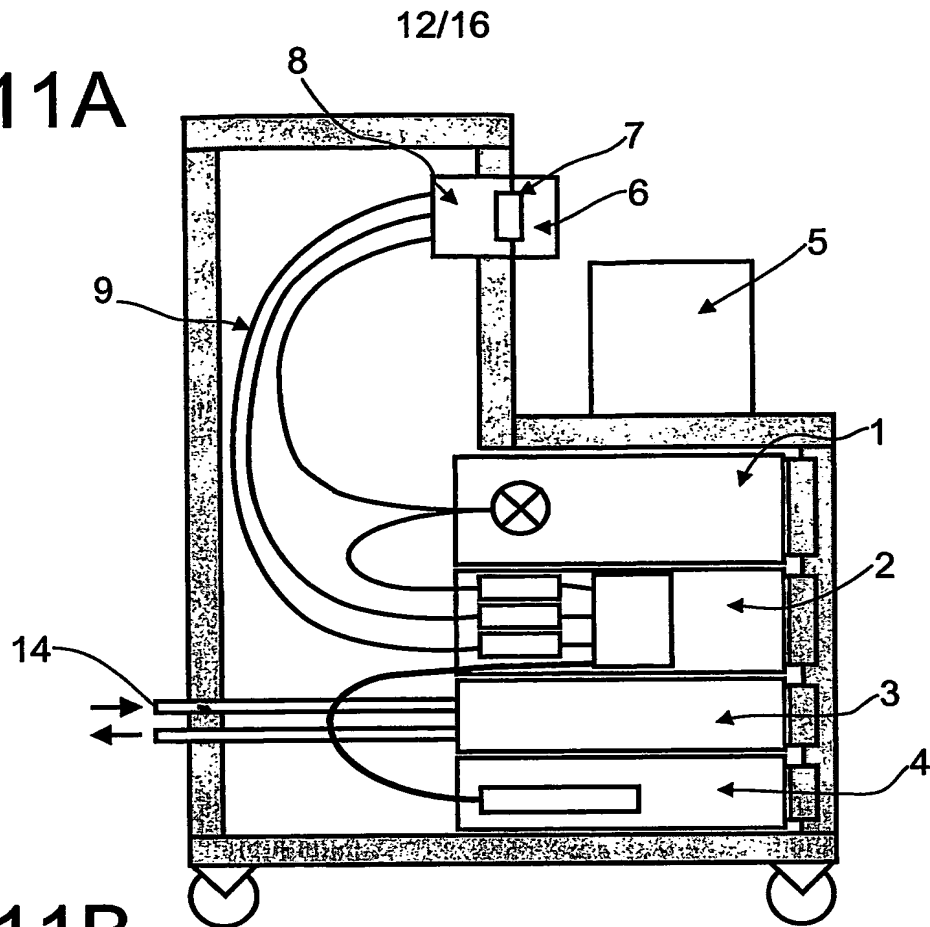


FIG.11B

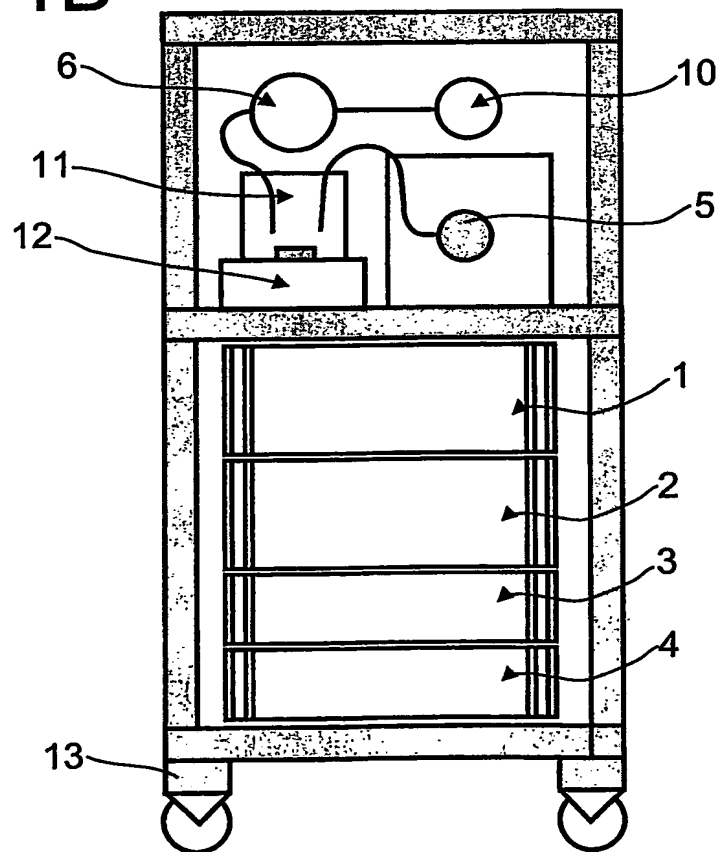


FIG.12

13/16

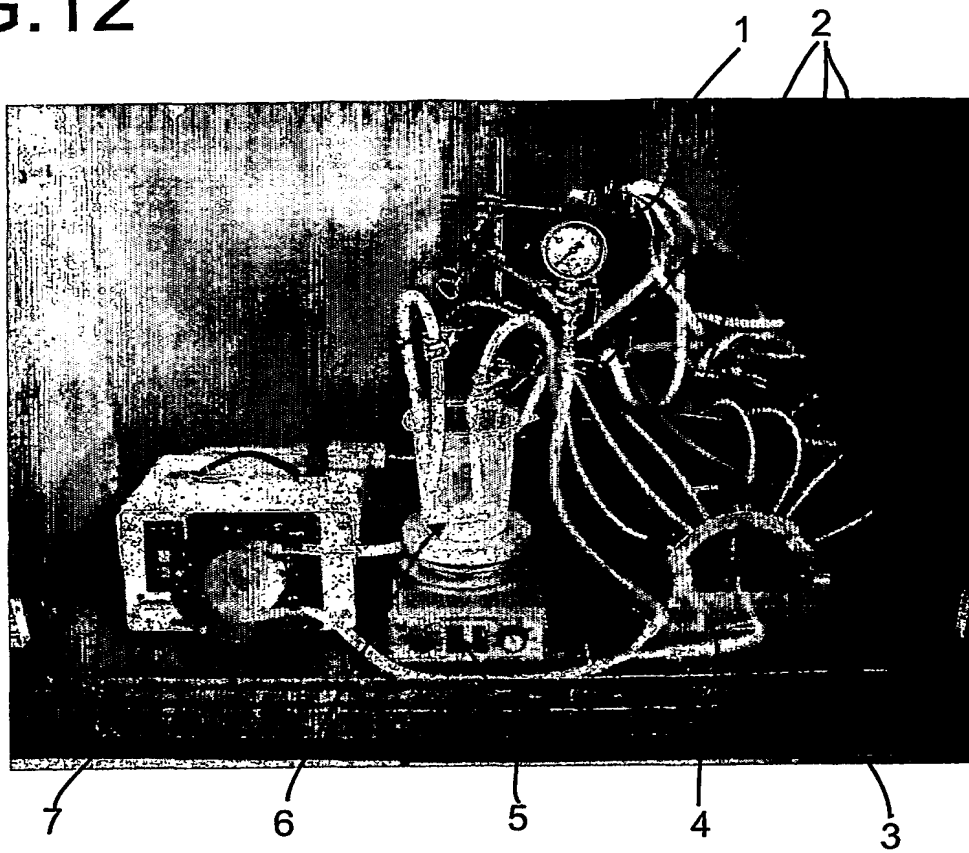
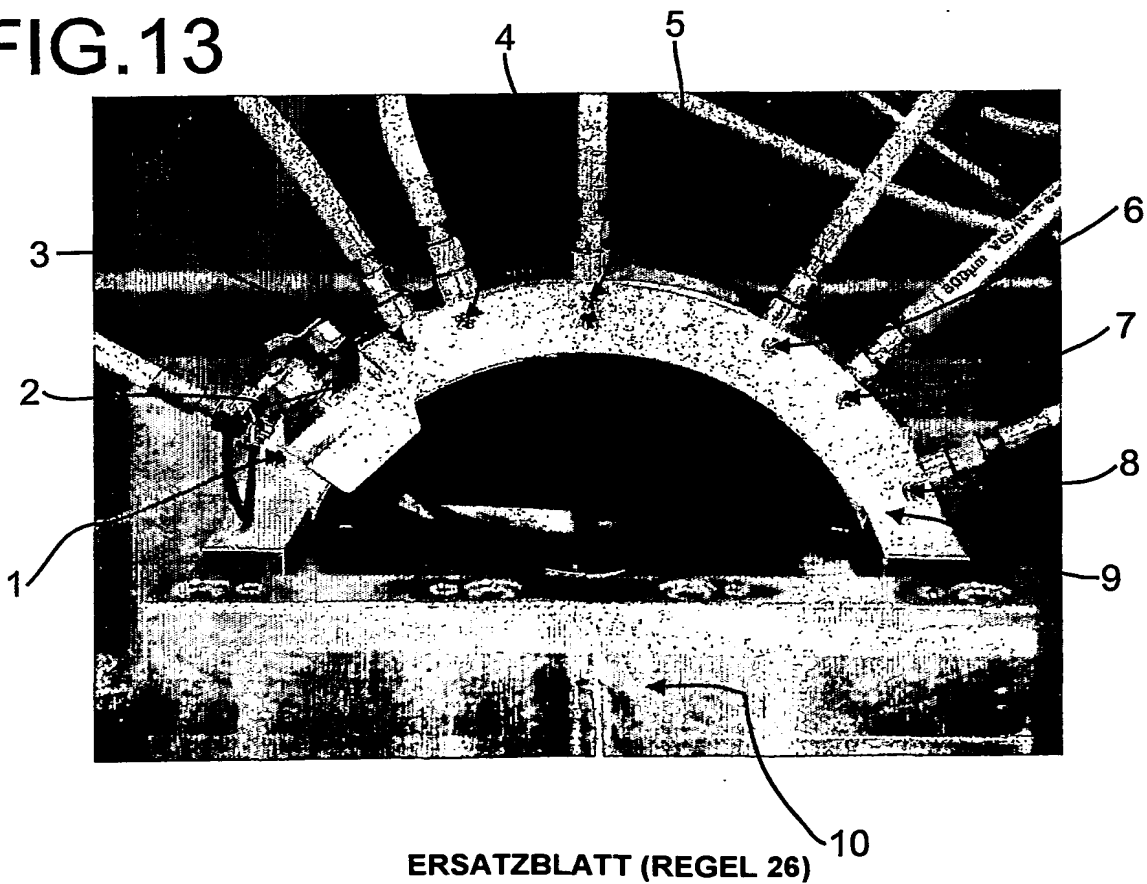


FIG.13



ERSATZBLATT (REGEL 26)

14/16

FIG.14

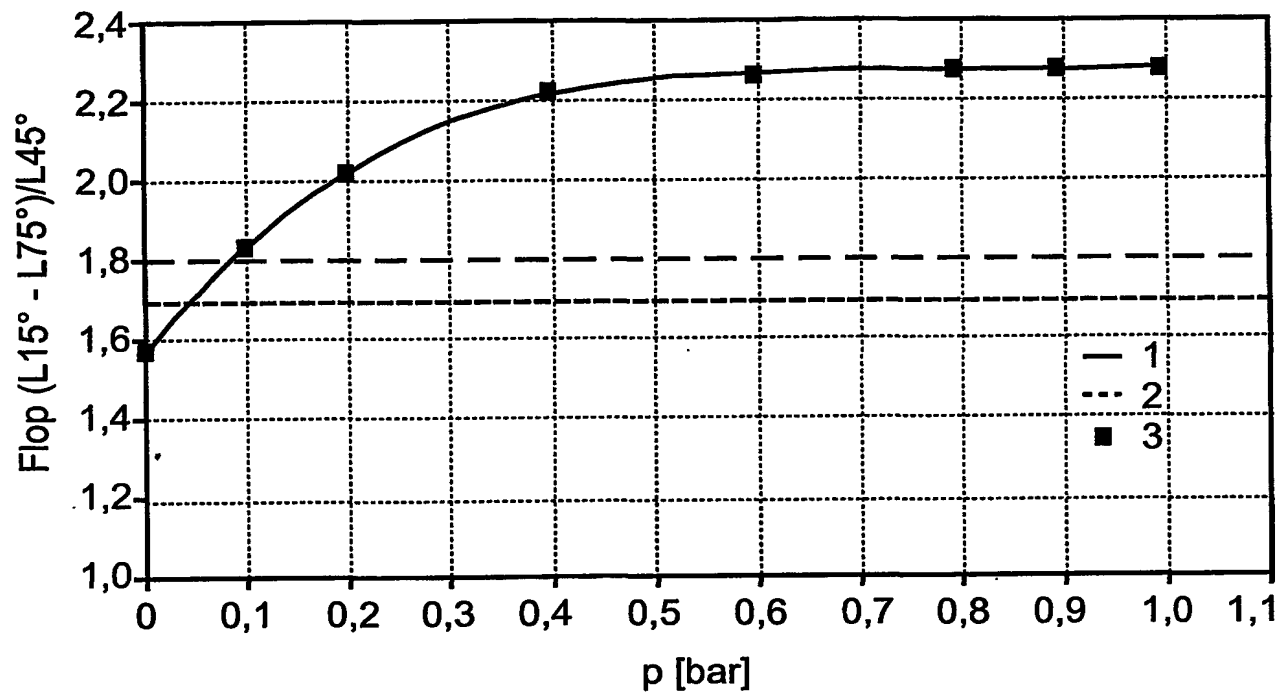


FIG.15

15/16

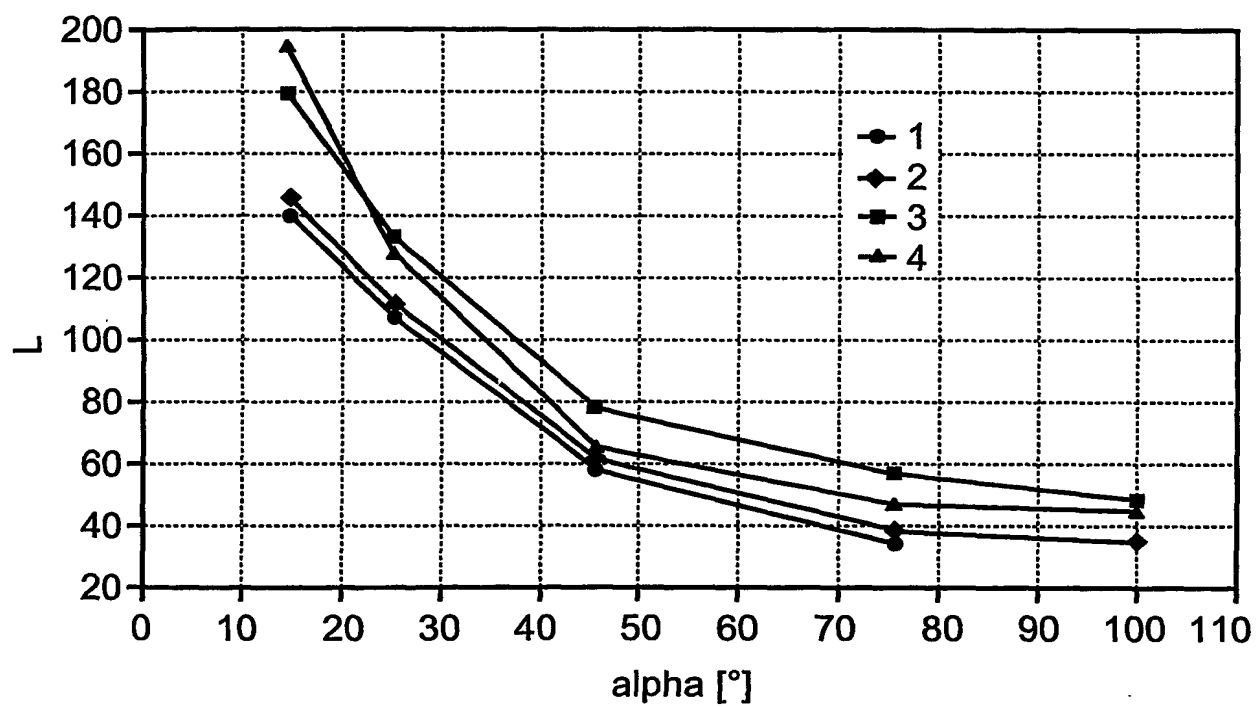
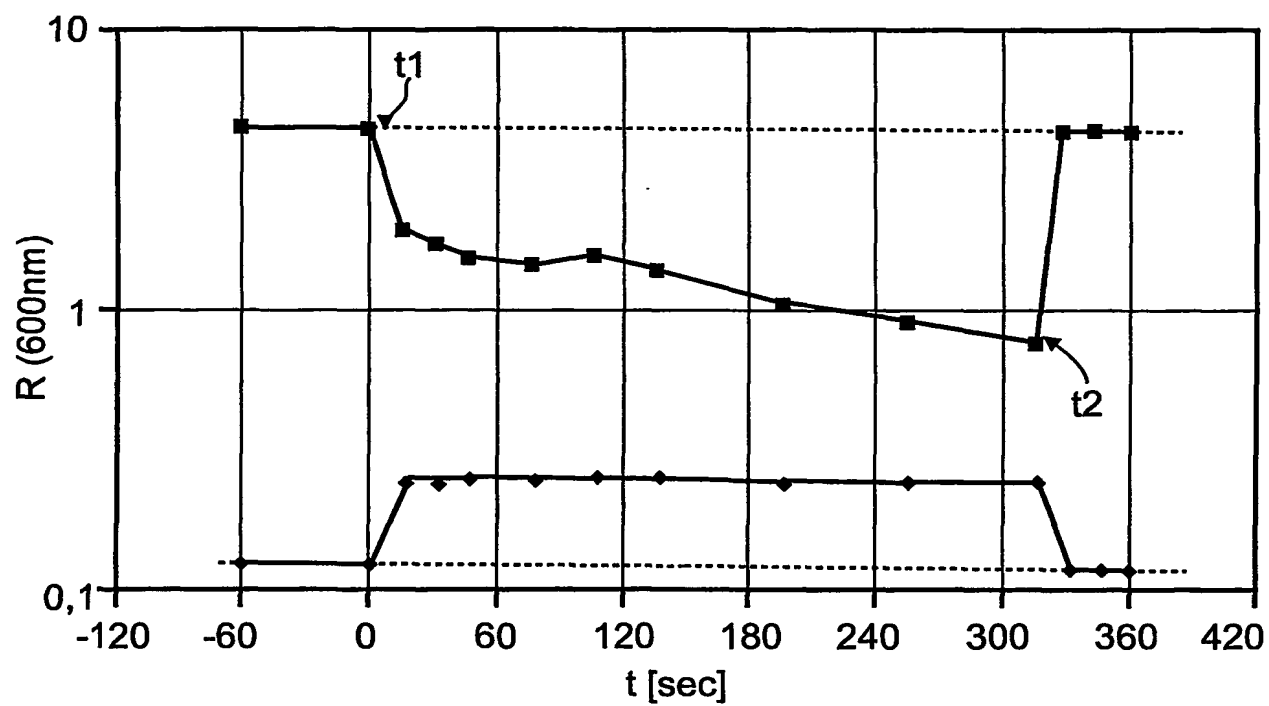


FIG.16

16/16



A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER

IPC 7 G01N21/05 G01N21/25

According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC

B. FIELDS SEARCHED

Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols)

IPC 7 G01N

Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched

Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practical, search terms used)

EPO-Internal, WPI Data, INSPEC, COMPENDEX, BIOSIS

C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category *	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
X	DE 24 45 148 A1 (COULTER ELECTRONICS INC; COULTER ELECTRONICS INC., HIALEAH, FLA.) 1 April 1976 (1976-04-01)	1-5
Y	the whole document	6-22
X	US 5 883 721 A (GILBY ET AL) 16 March 1999 (1999-03-16)	1-5
Y	column 4, line 20 - column 5, line 11; figures 1-3	6-22
	----- -/-	

☒ Further documents are listed in the continuation of box C.☒ Patent family members are listed in annex.

* Special categories of cited documents:

- *A* document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance
- *E* earlier document but published on or after the international filing date
- *L* document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)
- *O* document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means
- *P* document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed

- *T* later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention
- *X* document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone
- *Y* document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art
- *&* document member of the same patent family

Date of the actual completion of the international search

5 April 2005

Date of mailing of the international search report

27/04/2005

Name and mailing address of the ISA

European Patent Office, P.B. 5818 Patentlaan 2
NL - 2280 HV Rijswijk
Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,
Fax: (+31-70) 340-3016

Authorized officer

Hoogen, R

C.(Continuation) DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category *	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	KACHEL V ET AL: "UNIFORM LATERAL ORIENTATION, CAUSED BY FLOW FORCES, OF FLAT PARTICLES IN FLOW-THROUGH SYSTEMS" JOURNAL OF HISTOCHEMISTRY AND CYTOCHEMISTRY, HISTOCHEMICAL SOCIETY, NEW YORK, NY, US, vol. 25, no. 7, 1977, pages 774-780; XP002915897 ISSN: 0022-1554 pages 774-776	1-5
Y	WO 02/075285 A (E.I. DU PONT DE NEMOURS AND COMPANY) 26 September 2002 (2002-09-26) page 14, line 16 - page 16, line 23; figures 9,11-15	6-22
Y	DE 101 49 780 A1 (BYK-GARDNER GMBH) 30 April 2003 (2003-04-30) paragraphs '0165! - '0168!; figure 8	6-22

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Information on patent family members

International Application No

PCT/EP2004/014603

Patent document cited in search report		Publication date	Patent family member(s)	Publication date
DE 2445148	A1	01-04-1976	NONE	
US 5883721	A	16-03-1999	AU 8480298 A EP 0995104 A1 JP 2002509611 T WO 9902968 A1	08-02-1999 26-04-2000 26-03-2002 21-01-1999
WO 02075285	A	26-09-2002	BR 0208618 A CA 2438291 A1 EP 1370849 A2 JP 2004527744 T MX PA03008400 A WO 02075285 A2 US 2002149773 A1	02-03-2004 26-09-2002 17-12-2003 09-09-2004 29-01-2004 26-09-2002 17-10-2002
DE 10149780	A1	30-04-2003	JP 2003222594 A US 2003151746 A1	08-08-2003 14-08-2003

A. KLASSIFIZIERUNG DES ANMELDUNGSGEGENSTANDES
IPK 7 G01N21/05 G01N21/25

Nach der Internationalen Patentklassifikation (IPK) oder nach der nationalen Klassifikation und der IPK

B. RECHERCHIERTE GEBIETE

Recherchierter Mindestprüfstoff (Klassifikationssystem und Klassifikationssymbole)

IPK 7 G01N

Recherchierte aber nicht zum Mindestprüfstoff gehörende Veröffentlichungen, soweit diese unter die recherchierten Gebiete fallen

Während der internationalen Recherche konsultierte elektronische Datenbank (Name der Datenbank und evtl. verwendete Suchbegriffe)

EPO-Internal, WPI Data, INSPEC, COMPENDEX, BIOSIS

C. ALS WESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN

Kategorie*	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der in Betracht kommenden Teile	Betr. Anspruch Nr.
X	DE 24 45 148 A1 (COULTER ELECTRONICS INC; COULTER ELECTRONICS INC., HIALEAH, FLA.) 1. April 1976 (1976-04-01)	1-5
Y	das ganze Dokument	6-22
X	US 5 883 721 A (GILBY ET AL) 16. März 1999 (1999-03-16)	1-5
Y	Spalte 4, Zeile 20 - Spalte 5, Zeile 11; Abbildungen 1-3	6-22
	----- -/--	



Weitere Veröffentlichungen sind der Fortsetzung von Feld C zu entnehmen



Siehe Anhang Patentfamilie

* Besondere Kategorien von angegebenen Veröffentlichungen :

A Veröffentlichung, die den allgemeinen Stand der Technik definiert, aber nicht als besonders bedeutsam anzusehen ist

E älteres Dokument, das jedoch erst am oder nach dem internationalen Anmeldedatum veröffentlicht worden ist

L Veröffentlichung, die geeignet ist, einen Prioritätsanspruch zweifelhaft erscheinen zu lassen, oder durch die das Veröffentlichungsdatum einer anderen im Recherchenbericht genannten Veröffentlichung belegt werden soll oder die aus einem anderen besonderen Grund angegeben ist (wie ausgeführt)

O Veröffentlichung, die sich auf eine mündliche Offenbarung, eine Benutzung, eine Ausstellung oder andere Maßnahmen bezieht

P Veröffentlichung, die vor dem internationalen Anmeldedatum, aber nach dem beanspruchten Prioritätsdatum veröffentlicht worden ist

T Spätere Veröffentlichung, die nach dem internationalen Anmeldedatum oder dem Prioritätsdatum veröffentlicht worden ist und mit der Anmeldung nicht kollidiert, sondern nur zum Verständnis des der Erfindung zugrundeliegenden Prinzips oder der ihr zugrundeliegenden Theorie angegeben ist

X Veröffentlichung von besonderer Bedeutung; die beanspruchte Erfindung kann allein aufgrund dieser Veröffentlichung nicht als neu oder auf erfindertischer Tätigkeit beruhend betrachtet werden

Y Veröffentlichung von besonderer Bedeutung; die beanspruchte Erfindung kann nicht als auf erfindertischer Tätigkeit beruhend betrachtet werden, wenn die Veröffentlichung mit einer oder mehreren anderen Veröffentlichungen dieser Kategorie in Verbindung gebracht wird und diese Verbindung für einen Fachmann naheliegend ist

G Veröffentlichung, die Mitglied derselben Patentfamilie ist

Datum des Abschlusses der internationalen Recherche

5. April 2005

Absenddatum des internationalen Recherchenberichts

27/04/2005

Name und Postanschrift der internationalen Recherchenbehörde
Europäisches Patentamt, P.B. 5818 Patentlaan 2
NL - 2280 HV Rijswijk
Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,
Fax (+31-70) 340-3016

Bevollmächtigter Bediensteter

Hoogen, R

C.(Fortsetzung) ALS WESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN

Kategorie*	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der in Betracht kommenden Teile	Betr. Anspruch Nr.
A	KACHEL V ET AL: "UNIFORM LATERAL ORIENTATION, CAUSED BY FLOW FORCES, OF FLAT PARTICLES IN FLOW-THROUGH SYSTEMS" JOURNAL OF HISTOCHEMISTRY AND CYTOCHEMISTRY, HISTOCHEMICAL SOCIETY, NEW YORK, NY, US, Bd. 25, Nr. 7, 1977, Seiten 774-780, XP002915897 ISSN: 0022-1554 Seiten 774-776	1-5
Y	WO 02/075285 A (E.I. DU PONT DE NEMOURS AND COMPANY) 26. September 2002 (2002-09-26) Seite 14, Zeile 16 - Seite 16, Zeile 23; Abbildungen 9,11-15	6-22
Y	DE 101 49 780 A1 (BYK-GARDNER GMBH) 30. April 2003 (2003-04-30) Absätze '0165! - '0168!; Abbildung 8	6-22

INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Angaben zu Veröffentlichungen, die zur selben Patentfamilie gehören

Internationales Aktenzeichen

PCT/EP2004/014603

Im Recherchenbericht angeführtes Patentdokument	Datum der Veröffentlichung	Mitglied(er) der Patentfamilie	Datum der Veröffentlichung
DE 2445148	A1	01-04-1976	KEINE
US 5883721	A	16-03-1999	AU 8480298 A EP 0995104 A1 JP 2002509611 T WO 9902968 A1
WO 02075285	A	26-09-2002	BR 0208618 A CA 2438291 A1 EP 1370849 A2 JP 2004527744 T MX PA03008400 A WO 02075285 A2 US 2002149773 A1
DE 10149780	A1	30-04-2003	JP 2003222594 A US 2003151746 A1

**This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning
Operations and is not part of the Official Record**

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

- ☒ **BLACK BORDERS**
- ☐ **IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES**
- ☐ **FADED TEXT OR DRAWING**
- ☐ **BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING**
- ☐ **SKEWED/SLANTED IMAGES**
- ☒ **COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS**
- ☐ **GRAY SCALE DOCUMENTS**
- ☐ **LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT**
- ☐ **REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY**
- ☐ **OTHER:** _____

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.